

# PILOTAJUL AVIONULUI SI ACROBATIA AERIANA

PILOTAJUL AVIONULUI SI ACROBATIA AERIANA



EDITURA TEHNICA





629.7  
G 26

Ing. VASILE GAVRILIU, arh. MIHAI ANDREI

# PILOTAJUL AVIONULUI ȘI ACROBAȚIA AERIANĂ



EDITURA TEHNICĂ

București — 1985

Lucrarea prezintă cunoștințele de bază necesare pentru învățarea pilotării avioanelor ușoare, precum și pentru perfecționarea zborului, pînă la cel acrobatic.

Se descriu avionul de școală și instalațiile acestuia, se arată cum este organizat un aerodrom de școală, cum se execută controlul avionului înainte de zbor, pornirea și încercarea motorului, zborul în tur de pistă (rulajul la sol, decolarea, luarea înălțimii, virajul, zborul orizontal, coborîrea și aterizarea), zborul în zonă, zborul pe traiect, precum și zborul în formație, menționîndu-se greșelile ce se pot comite în fiecare fază de zbor.

Se prezintă și cazurile speciale de zbor (oprirea motorului în diverse faze de zbor, incendiu la bord, angajarea avionului, aterizarea forțată ș.a.) și măsurile ce trebuie luate. De asemenea, în lucrare, se prezintă zborul acrobatic, arătîndu-se cum se execută evoluțiile acrobatic de bază și cele de înaltă performanță.

Lucrarea este deosebit de interesantă datorită prezentării mai multor tipuri de avioane de școală și de acrobație, începînd cu avioanele înaintașilor și pînă la cele mai moderne, la fiecare tip indicîndu-se caracteristicile, desenul avionului și fotografii de ansamblu suges-tive, unele chiar inedite.

Modul de prezentare face ca lucrarea să fie ușor accesibilă și să prezinte un larg interes pentru multe categorii de cititori, permi-tîndu-le pătrunderea în tainele zborului și aviației. Lucrarea se adre-sează tinerilor care doresc să învețe să piloteze un avion, piloților și instructorilor de zbor.

Control științific: General maior prof. dr. ing. Ștefan Ispas

Ing. pilot N. Conțu — Maestru al sportului

Coperta: arh. Mihai Andrei

Execuția desenelor: M. Andrei, V. Andrei, R. Bujor și C. Georgescu

Redactor: ing. Maria Antoinette Ionescu

Tehnoredactor: Elena Geru

Bun de tipar: 18.11.1985. Coli tipar: 17. C.Z. 656.7.052



Tiparul executat sub comanda  
nr. 453

Intreprinderea Poligrafică

„13 Decembrie 1918”

str. Grigore Alexandrescu nr. 89-97

București,

Republica Socialistă România

## PREFAȚĂ

Cine să fi pregătit o asemenea lucrare pretențioasă care să trateze pilotajul avionului sau, mai corect, învățarea zborului? Numai niște piloți care pe par-cursul activității lor au avut posibilitatea să execute și să verifice practic îndru-mărilor cuprinse în lucrarea de față.

Unul dintre acești piloți este colonelul aviator r. inginer Gavrilu Vasile-Chițu, fost pilot militar, instructor de zbor instrumental, pilot recepționar și un as al aviației de vînătoare în cel de-al doilea război mondial, care, în perioada zilelor de după 23 August 1944, a contribuit la apărarea capitalei țării noastre de bombardamentele aviației hitleriste. Întreaga sa activitate este un exemplu de corectitudine și dăruire pentru generațiile prezente și viitoare de piloți. În calitate de inginer profesor în cadrul Centrului de Instruire a Personalului Aeronautic a con-tribuit la pregătirea personalului navigant, de la piloți sportivi, la piloți de linie, precum și a tehnicienilor de diferite categorii. Această activitate i-a dat pînă de a analiza și de a aprofunda toate problemele atît de delicate ale tehnicii pilotajului, i-a creat posibilitatea de a scrie de pe poziția pilotului cu o pregătire completă.

Cuprinsul acestei lucrări are capitolele organizate în așa fel încît pilotul elev, care își începe meseria în aviație, să aibă la dispoziție toate elementele ne-cesare învățării zborului și exercițiilor, în mod progresiv, în vederea formării deprinderilor pentru a ajunge la reflexe.

Un fapt deosebit care se desprinde din lucrare este că se insistă asupra mă-nuturii ce asigură securitatea zborului, prin aceasta urmărindu-se formarea, la pilot, a unor reflexe necesare, binevenite.

Lucrarea poate servi fără nici o rezervă atît cercurilor de pregătire a pilo-ților sportivi, cit și cursurilor de perfecționare a piloților profesioniști.

Autorul, după ce descrie avionul de școală, continuă cu dezvoltarea primelor noțiuni teoretice și practice ale pilotajului și merge pînă la perfecționarea în tehnica pilotajului — acrobația aeriană.

Am numit în mod intenționat perfecționarea pilotajului — acrobația ae-riană pentru că de fapt aceasta constituie apogeul pregătirii profesionale a unui pilot. Fără acrobație aeriană pilotul nu poate cunoaște toate tainele zborului, nu poate „simți”, cum se mai spune, avionul. Fără acrobație aeriană pilotul nu va putea rezolva în cele mai bune condiții situațiile neprevăzute ivite în timpul zborului. Acrobația aeriană formează pilotul în vederea obținerii calificării de pilot instructor, pilot încercător, pilot de linie sau pilot militar.

Poate o parte dintre cei ce vor citi această lucrare se vor întreba: ce legătură are pilotul de linie cu acrobația aeriană? Acestora le pot răspunde astfel: această muncă atît de pretențioasă de aviator trebuie pătrunsă și cunoscută în cele mai

mici amănunte. Ce s-ar întâmpla cu acel pilot căruia în timpul unui zbor îi apare o defecțiune care îl obligă să nu mai zboare la fel ca în condiții normale? De exemplu, defectarea unuiu sau a mai multor motoare la avioanele de transport, aterizarea forțată a unui avion de transport pe un teren neamenajat, continuarea zborului în situația cedării unor elemente de comandă ale avionului etc.; toate aceste situații nu le poate rezolva decât pilotul care în timpul pregătirii lui a trecut prin faza zborului acrobatic. Acest zbor îi formează pilotului calmul desăvârșit pentru orice situație critică. În aviație, calmul duce la rezolvarea în bune condiții a situațiilor surpriză. Dar acest calm se capătă numai în urma unei pregătiri temeinice. În concluzie, zborul acrobatic este zborul care dă siguranță pilotului în rezolvarea situațiilor critice.

Toate lucrările de învățare a zborului încep cu descrierea exercițiilor de zbor în „turul de pistă”. La prima vedere este zborul cel mai simplu: o decolare, un zbor în jurul aerodromului la 200 sau 300 m, în care se execută patru viraje și o aterizare. Dar, acest zbor în dublă comandă în tur de pistă trebuie să-i formeze pilotului elev peste patru sute de deprinderi, pînă cînd va sosi momentul să zboare în simplă comandă. Bineînțeles că aceste deprinderi se vor căpăta în urma unor repetări de zi cu zi, în cadrul exercițiilor de 3—4 ture de pistă zilnic. Unui elev pilot îi trebuie în medie 80—100 de zboruri în dublă comandă pînă cînd va sosi timpul să zboare în simplă comandă. De la zborul în dublă comandă și pînă la executarea raidurilor (deplasărilor în zbor pe o rută stabilită) sau a acrobațiilor vor trece cel puțin doi ani, perioadă în care elevul pilot devine stăpîn pe avion. După aceasta încep anii de ucenicie în vederea perfecționării pentru diferite ramuri ale aviației, obținînd calificarea de pilot profesionist (pentru aviația utilitară sau de transport, recepționar, instructor de zbor) sau de pilot sportiv cu înaltă pregătire.

„Este mai necesar să știi să zbori decît să vrei” — spune o zicală a aviatorilor. Într-adevăr astăzi, cînd mașinile de zburat au ajuns la o perfecționare tehnică deosebit de înaltă, astăzi cînd se cere pilotului o cunoaștere cît mai amănunțită a tuturor tainelor ce le ascunde mașina de zbor, se impune însușirea de către pilot a unei tehnici de pilotaj înalte, bazate pe o cunoaștere rațională, științifică a legilor de zbor, care îi va da siguranța însușirii perfecte a manevrelor ce trebuie executate în diferite situații de zbor. Se impune de asemenea renunțarea la vechile metode de însușire a tehnicii pilotajului care dădeau pilotului, în mod mecanic, prin realizarea unui mare număr de zboruri în dublă comandă, deprinderea tehnicii zborului, dar nu-i dădeau posibilitatea de înțelegere rațională, de cunoaștere științifică a efectelor fenomenelor de zbor, pe care foarte tîrziu o parte din piloți reușeau să și le explice.

Tinerii piloți trebuie să dubleze voința cu știința de a zbura. Studiarea și cunoașterea teoretică amănunțită a oricărui evoluții și manevre de zbor va asigura deprinderea unei tehnici de pilotaj de calitate superioară, a unei măiestrii înalte de zbor.

Este adevărat că aviația este meseria oamenilor curajoși, dar numai curajul nu ajunge dacă nu există și cunoașterea perfectă din punct de vedere teoretic a tuturor manevrelor necesare zborului, precum și a mașinii cu care se zboară.

Cred că această lucrare va ajuta pe tinerii viitori piloți la învățarea și practicarea zborului și poate, vreodată, în situații critice de zbor, le vor apărea în

față rîndurile care descriu rezolvarea corectă și rapidă a situațiilor respective.

Colegii care practică această minunată meserie, muncind zi de zi, desprinși de la pămînt, în albastrul nemărginit al cerului, vor găsi în această lucrare a pilotului inginer Gavrilu Vasile-Chișu multe din legile pilotajului aerian pe care consider că le-au aplicat și le-au respectat în decursul zecilor de ani ca piloți profesioniști și vor avea plăcerea, recitîndu-le, să le recomande elevilor.

Modul de prezentare, cu o grafică de un bun nivel, face ca lucrarea să fie ușor accesibilă și să prezinte un larg interes pentru toate categoriile de cititori, de la specialiști la nespecialiști, de la tineri la vîrstnici.

Datele tehnice, cu reprezentarea grafică impecabilă a diverselor avioane de școală și de acrobație și a unor formații celebre de acrobație aeriană prezentate de arhitectul Mihai Andrei care, în timpul liber, este și pilot sportiv, planorist, deltaplanist și aeromodelist, sporesc interesul și dorința cititorilor de a pătrunde în tainele frumoase ale zborului.

Autorii au scris lucrarea în semn de omagiu adus aviatorului român, inginerul Aurel Vlaicu, precursor al aviației române și mondiale, de la al cărui prim zbor din 17 iunie 1910, pe un avion de construcție proprie, se împlinesc 75 de ani, precum și inginerului Henri Coandă, de la a cărui primă încercare în lume de zbor cu un avion cu reacție de construcție proprie se împlinesc de asemenea 75 ani (16 decembrie 1910 Issy-les Moulineaux, lângă Paris).

CONSTANTIN MANOLACHE

Maestru emerit al sportului  
Antrenor emerit de aviație



**În domeniul aviației, la Editura Tehnică au apărut:**

**TRAIAN COSTĂCHESCU**

\* Tehnica zborului în aviație

**ȘTEFAN ISPAS**

\* Motorul turboreactor

**I. CRISTEA, O.C. IONESCU, V. STANCIU**

\* Transportul aerian de pasageri și marfă

**TRAIAN COSTĂCHESCU**

\* Tehnica siguranței zborului în aviație

**V. GAVRILIU, N. ENE, E. ENESCU, GH. POPESCU**

\* Avionul de transport modern și instalațiile de la bord

**AUGUSTIN PETRE**

\* Calculul structurilor de aviație

**IOAN ARON**

\* Aparat de bord pentru aeronave

**Va apărea:**

**ȘERBAN SĂNDULESCU**

\* Aerodinamica avionului. Viteze subsonice și supersonice

## CUPRINS

<b>1. Avionul de școală</b>	<b>11</b>
1.1. Prezentarea generală și cerințele avionului de școală	11
1.2. Părțile principale ale avionului	12
<b>2. Instalațiile avionului de școală</b>	<b>27</b>
2.1. Instalația de combustibil	27
2.2. Instalația de ulei	29
2.3. Instalația de energie electrică	29
2.4. Instalația antiincendiară	30
2.5. Instalația de încălzire și ventilație	32
<b>3. Grupul motopropulsor</b>	<b>33</b>
3.1. Motorul	33
3.2. Elicea	41
<b>4. Limitări (restricții)</b>	<b>44</b>
4.1. Restricții de greutate	44
4.2. Limitări datorită factorului de sarcină	45
4.3. Limitări de centraj	48
4.4. Limitări de viteză și înălțime	49
4.5. Limitări de turație a motorului și elicei	50
4.6. Limitări de temperatură a uleiului și chiolasei	51
4.7. Limitări și restricții diverse	51
<b>5. Aerodromul de școală</b>	<b>53</b>
5.1. Organizarea și condițiile pe care trebuie să le îndeplinească aerodromul de școală	53
5.2. Realizarea aerodromului	56
5.3. Organizarea pentru zbor a suprafeței aerodromului	58
5.4. Conducerea zborului și măsuri de securitate și protecție a zborului	59
<b>6. Controlul avionului și motorului înainte de zbor</b>	<b>61</b>
6.1. Controlul cabinei	61
6.2. Controlul exterior al avionului	62
6.3. Controlul după intrarea în cabină	64
6.4. Pornirea, încălzirea și încercarea motorului	64
<b>7. Zborul în tur de pistă</b>	<b>67</b>
7.1. Generalități	67
7.2. Rulajul la sol	68
7.3. Pregătirea pentru decolare	70
7.4. Decolarea	71
7.5. Urcea	77
7.6. Viraajul 1	78
7.7. Viraajul 2	82
7.8. Zborul orizontal	83
7.9. Viraajul 3	84
7.10. Viraajul 4	84
7.11. Coborîrea pe panta de aterizare	84
7.12. Aterizarea	85
<b>8. Zborul în zonă — manevrabilitate</b>	<b>92</b>
8.1. Zonele de manevrabilitate (de lucru)	92

8.2. Zborul spre zona de maniabilități .....	94
8.3. Zborul în zonă — maniabilități .....	94
8.4. Coborîrea din zonă .....	107
9. Zborul pe traiect .....	108
9.1. Generalități .....	108
9.2. Pregătirea de navigație .....	109
9.3. Orientarea din vedere .....	110
9.4. Pregătirea zborului pe traiect .....	111
9.5. Zborul pe traiect .....	114
9.6. Măsuri pentru asigurarea securității zborurilor pe traiect .....	115
10. Zborul în formație .....	117
10.1. Elementele zborului în formație .....	117
10.2. Pregătirea pilotului pentru zborul în formație .....	118
10.3. Executarea zborului în formație .....	120
11. Cazuri speciale de zbor .....	127
11.1. Generalități .....	127
11.2. Furături la decolare .....	128
11.3. Spargerea (cedarea) unui cauciuc la decolare .....	128
11.4. Oprirea (cedarea) motorului la decolare .....	128
11.5. Oprirea motorului în timpul luării înălțimii .....	129
11.6. Oprirea motorului în tur de pistă după virajul 1 .....	130
11.7. Oprirea motorului pe panta de aterizare .....	130
11.8. Incendiu la bord .....	130
11.9. Scoaterea trenului cu sistemul de avarie .....	131
11.10. Angajarea avionului .....	131
11.11. Angajarea avionului în vrie .....	132
11.12. Aterizarea forțată pe teren necunoscut .....	132
11.13. Amerizarea forțată .....	133
11.14. Cantitate insuficientă de combustibil la bord .....	134
11.15. Trepidajul motorului .....	135
11.16. Înrautățirea condițiilor meteorologice .....	135
11.17. Înrautățirea stării de sănătate a pilotului .....	136
11.18. Blocarea manetei de gaze „în plin” .....	136
11.19. Cedarea unor comenzi .....	136
11.20. Părăsirea avionului cu parașuta .....	138
12. Zborul acrobatic .....	139
12.1. Considerații generale .....	139
12.2. Evoluțiile acrobatic de bază și executarea acestora .....	140
12.3. Evoluțiile de înaltă performanță și executarea lor (acrobația de performanță) .....	149
12.4. Sistemul (catalogul) aerocriptografic Aresti .....	158
12.5. Avioanele de acrobație ale înaintașilor .....	164
12.6. Avioanele de acrobație moderne .....	175
12.7. Avioane de școală și de antrenament acrobatic .....	205
12.8. Avioanele formațiilor reprezentative de acrobație aeriană .....	223
Anexă. Semnalele executate cu fanioane pentru dirijarea avioanelor .....	269
Bibliografie .....	270
Explicarea unor termeni folosiți în aviație .....	271

# 1

## AVIONUL DE ȘCOALĂ

### 1.1. Prezentarea generală și cerințele avionului de școală

Prin *avion* se înțelege acea mașină mai grea decât aerul la care forța portantă  $F_z$  (sustențatia) este asigurată de suprafața aripii (aripilor) cînd există o forță de propulsie creată de un grup motopropulsor (fig. 1.1). Trebuie deci reținut că viteza este aceea care asigură în principal nașterea forței portante în timpul zborului. Instructorii de zbor din perioada de pionierat a aviației, cînd cunoștințele de aerodinamică încă nu erau bine stăpînite, obișnuiau să spună elevilor: „portanța este o floare care se naște din viteză”, lucru ce este perfect valabil și pentru avioanele evoluuate din zilele noastre. Avionul de școală faza I face parte din categoria avioanelor sport (ușoare) și este, în general, monomotor și biloc (un loc pentru instructor și un loc pentru elev).

Pe măsură ce pilotul elev progresa în pregătire, el este specializat în continuare să execute zboruri pe avioane bimotoare sau multimotoare. Executarea zborurilor de școală pe aceste avioane fiind foarte costisitoare, o bună parte din pregătire se execută la sol pe simulatoare, care rezolvă majoritatea cazurilor ce se pot ivi în zborul propriu-zis.

Avionul de școală faza I fiind destinat pentru acei care învață „alfabetul zborului”, trebuie să îndeplinească o serie de cerințe principale, ca:

— să fie ușor, pentru a se putea folosi motoare de putere mică, apro-

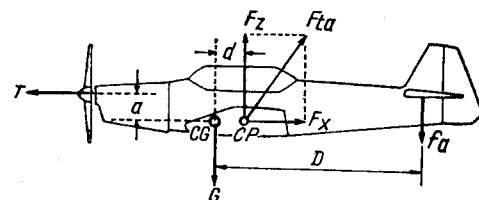


Fig. 1.1. Forțele și momentele principale care acționează asupra avionului în timpul zborului:  $F_{ts}$  — forța totală aerodinamică;  $F_z$  — forța portantă;  $F_x$  — forța de rezistență la înaintare;  $G$  — greutatea avionului;  $T$  — forța de tracțiune realizată de elice;  $f_z$  — forța portantă (negativă) a ampenajului orizontal;  $CG$  — centrul de greutate al avionului;  $CP$  — centrul de presiune;  $F_g$   $d$  — momentul de picaj;  $f_x D$  — momentul de rău de picaj;  $T_x$  — momentul de picaj. Pentru zborul pe o traiectorie orizontală la  $H = \text{const}$  și  $V = \text{const}$  este necesar ca  $F_z = G$  și  $F_x = T$ . Pentru zbor rectiliniu în urcare sau coborîre este necesar ca  $M_{picaj} + M_{rău de picaj} = 0$ . În zborul în urcare trebuie  $F_z > G$  iar în zborul în coborîre  $F_z < G$ .



ximativ de 150 CP (110 kW), cu consum redus de combustibil; de asemenea, masa mică duce la forțe de inerție mici, ceea ce permite instructorului (elevului), prin acționarea rapidă a motorului (repriza), să poată ieși din diverse situații critice în timpul zborului;

— să fie robust, în special trenul de aterizare, pentru a nu suferi deformări permanente în cazul unor evoluții mai bruște executate involuntar de elev în zbor sau, în special, la aterizare; robustețea implică un factor de sarcină apreciabil, ceea ce asigură executarea resurselor pronunțate și a virajelor înclinate în deplină securitate:

— să aibă o foarte bună vizibilitate atât în față, cât și lateral;

— să aibă un ecart mare de viteză (diferența dintre viteza maximă și viteza limită), aceasta permițând executarea virajelor înclinate fără pericol de angajare;

— să fie ușor reparabil în caz de evenimente de zbor ușoare;

— motorul să aibă o bună repriză, pentru a permite creșterea rapidă a tracțiunii în cazul situațiilor dificile (angajare, bonturi la aterizare, „prinderea” aerodromului în cazul aterizării scurte etc.).

În general, avioanele de școală faza I au două locuri. Până prin anii '40 avioanele de școală erau deschise, pentru ca, mai târziu, cabina de pilotaj, atât pentru instructor, cât și pentru elev, să fie închisă. Dacă la avioanele deschise viteza de zbor în diverse evoluții se putea aprecia și după zgomotele diverselor organe (montanți, cabluri etc.), la cele închise acest lucru nu mai este posibil, vitezometrul, în ansamblul aparatelor de bord, căpătând o importanță deosebită.

## 1.2. Părțile principale ale avionului

La un avion de școală se deosebesc două părți principale: celula avionului și grupul motopropulsor. Celula avionului constă din fuzelaj și aripă (aripi), pe care și în care se află majoritatea instalațiilor, elementelor de comandă, cabina (cabinele) de pilotaj etc. (fig. 1.2).

Grupul motopropulsor constă din motorul propriu-zis, fixat de celulă prin intermediul unui suport numit batiu. Motorul acționează o elice care transformă aerodinamic puterea motorului în forță de tracțiune, necesară obținerii vitezei de deplasare a avionului la sol și în zbor. Dacă motorul este reactiv (turboreactor), atunci pentru tracțiune se folosește forța reactivă a acestuia în locul elicei. De asemenea se poate ca motorul să fie cu turbină (turbomotor), dar care poate să antreneze o elice pentru tracțiune. Dar, așa cum s-a arătat mai înainte, motorului de pe avioanele de școală i se cere să aibă o bună repriză, adică trecerea într-un timp foarte scurt de la un regim minim la un regim maxim. Motoarele cu turbină au repriza defectuoasă, în sensul că trecerea de la un regim minim la un regim maxim se face în cel puțin 5—7 s, ceea ce nu se întâmplă la motorul cu piston, unde repriza este de 1—2 s. Avioanele de școală faza I sînt, în general, înzestrate cu motoare cu piston, tracțiunea fiind realizată cu ajutorul elicei.

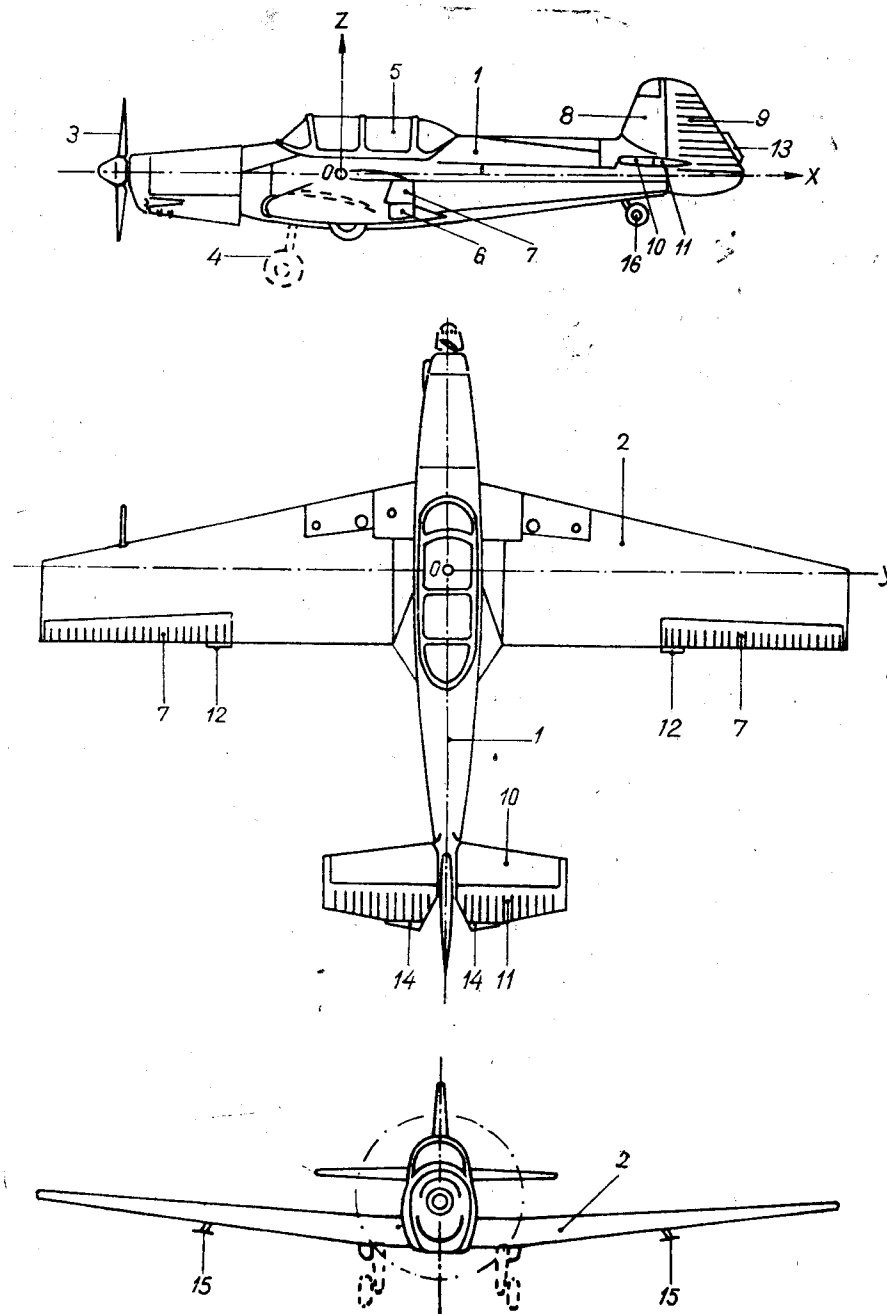


Fig. 1.2. Avionul de școală cu dublă comandă ZILIN 726:  
1 - fuzelaj; 2 - aripă; 3 - elice; 4 - tren de aterizare; 5 - cabină; 6 - flaps; 7 - eleron; 8 - derivă; 9 - direcție; 10 - stabilizator; 11 - profundor; 12 - trimmer eleron; 13 - trimmer direcție; 14 - trimmer profundor; 15 - servocompensator aerodinamic eleron; 16 - bechițe.

### 1.2.1. Celula avionului

De regulă celula se compune din fuzelaj, aripă (aripi) și ampenaje. În cele ce urmează sint descrise, în mod succint, elementele principale ale celei, cum sint realizate și la ce servesc. Pentru exemplificare s-a luat avionul ZLIN 726, avion care formează baza dotării aviației noastre sportive.

**Fuzelajul.** Este elementul de bază al avionului, de acesta fixându-se majoritatea elementelor componente, ca aripa, ampenajele, cabina, grupul motopropulsor, trenul de aterizare etc. (v. fig. 1.2). Construcția fuzelajului este realizată din tuburi de oțel sudate, structura de rezistență fiind formată din patru lonjeroane principale întărite prin traverse și diagonale (fig. 1.3). La partea anterioară sint sudate elementele de prindere a suportului motorului. Pe structura fuzelajului sint fixate lise din lemn și ranforsări, pentru a-i forma silueta exterioară. Învelișul din partea din față este din duraluminu, iar partea centrală și din spate au învelișul din pînză. Partea posterioară a fuzelajului este acoperită pe partea superioară cu o capotă din tablă, ce are o glisieră pe care culisează cupola cabinei.

**Aripa.** De formă trapezoidală (fig. 1.4), ccmplet metalică, aripa este formată din două planuri detașabile și un plan central care face parte din structura de rezistență a fuzelajului (v. fig. 1.3, poz. 3, 6 și 12). Anvergura aripii este de 9,875 m, iar coarda medie aerodinamică (prescurtat CMA) de 1,5682 m.

**Structura de rezistență longitudinală** este constituită din două lonjeroane: unul principal și unul auxiliar. Lonjeronul principal este plin în interior cu azot la presiunea  $p \geq 1,5 \text{ kgf/cm}^2$  ( $\approx 1,5 \text{ daN/cm}^2$ ), presiune ce este indicată la un aparat de bord din cabină (v. fig. 1.8, b, poz. 47). Scăderea presiunii sub această valoare minimă admisă indică fisurarea lonjeronului principal, făcînd atent pe pilot la executarea evoluțiilor în vederea aterizării pe cel mai apropiat aerodrom. Pe lonjeroane se găsesc elementele de prindere pentru fixarea planului de fuzelaj.

**Structura de rezistență transversală** constă din nervuri peste care este fixat, prin nituire, învelișul din tablă.

Pe fiecare plan se află cite o secțiune de flaps de tip volet (element de hipersustentație) și cite un eleron (aripioară), care este suprafața de comandă a avionului în jurul axei longitudinale  $Ox$  (mișcări de rulu). Eleroanele sint montate prin trei lagăre cu rulmenți cu bile și se brachează diferențiat,  $19^\circ$  în sus și  $17^\circ$  în jos. Aproape de încastrarea planului de fuzelaj, în bordul de atac, se găsesc montate rezervoarele principale de combustibil.

**Ampenajele.** La partea posterioară a fuzelajului se află montate un plan fix orizontal, numit *stabilizator*, de care este prinsă articulat suprafața de comandă în profunzime — *profundorul* — împreună formînd *ampenajul orizontal*, precum și un plan fix vertical, numit *derivă*, de care este prinsă articulat suprafața de comandă în direcție — *direcția* — ambele formînd *ampe-*

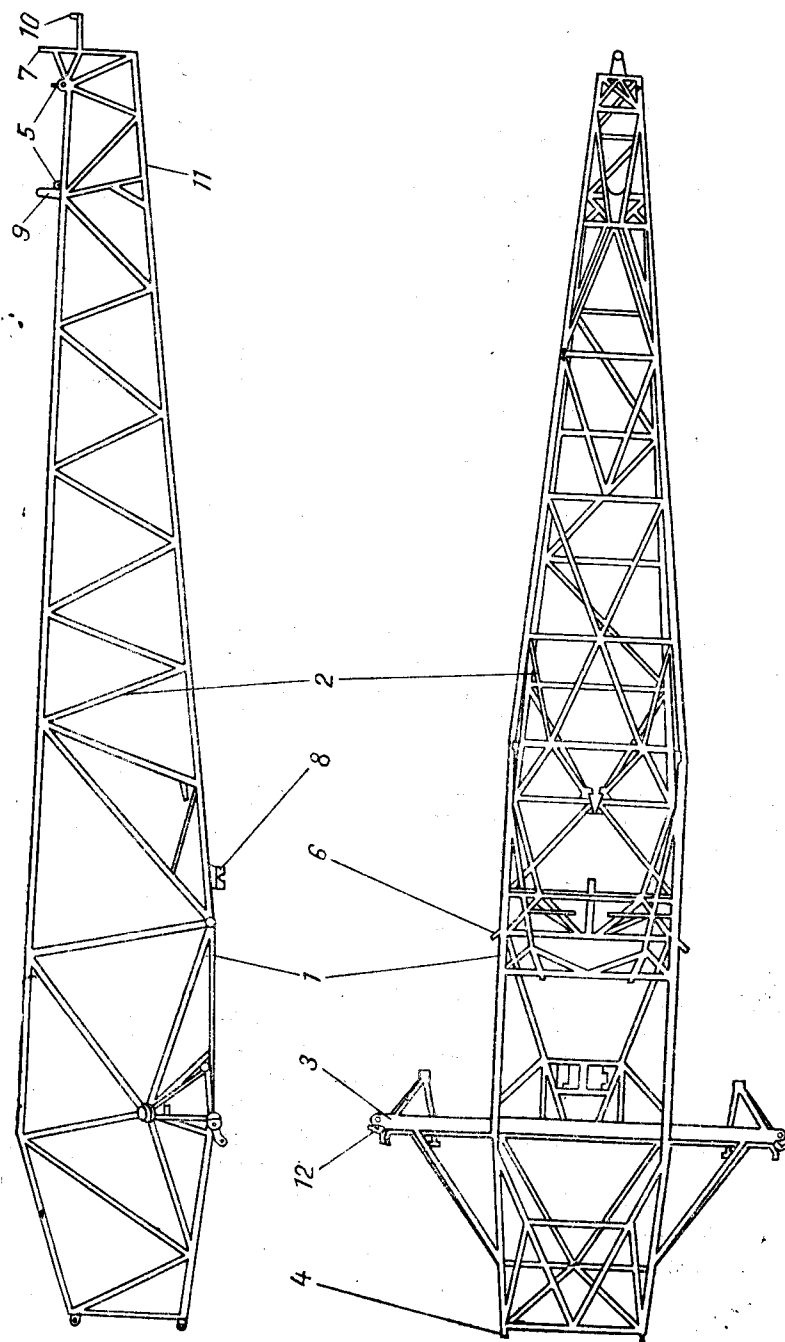


Fig. 1.3. Fuzelajul avionului ZLIN 726 (structura de rezistență):

1 — lonjeroane; 2 — traverse și diagonale; 3 — lonjeronul principal cu prinderile trenului de aterizare; 4 — prinderile suportului motorului; 5 — prinderile stabilizatorului; 6 — prinderile auxiliare ale planurilor; 7 — prinderea posterioară a derivei; 8 — prinderea contrafeșei comandate electric a trenului de aterizare; 9 — prinderea anterioară a derivei; 10 — prinderea direcției; 11 — prinderea bechiei; 12 — prinderile principale ale planurilor.



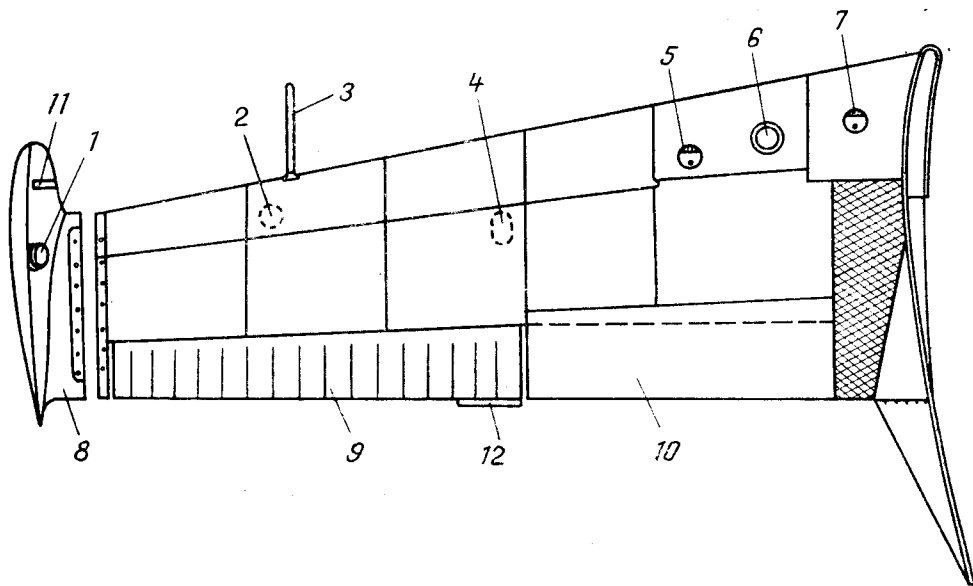


Fig. 1.4. Aripa avionului ZLIN 726 (planul stîng):

1 — gură de umplere a rezervorului suplimentar; 2 — orificiu de verificare a fixării tubului Pitôt; 3 — tubul Pitôt; 4 — orificiu de verificare a comenzilor; 5 — gură de umplere a rezervorului principal; 6 — litrometru; 7 — gură de umplere a rezervorului de ulei; 8 — rezervor de benzină suplimentar; 9 — eleron; 10 — flaps; 11 — litrometrul rezervorului suplimentar; 12 — compensator fix (trimer).

*najul vertical.* Profundorul, care este echilibrat static, se brachează  $28^\circ$  în sus și  $24^\circ$  în jos, iar direcția se brachează  $28^\circ$  stînga-dreapta. Deriva asigură stabilitatea în zbor a avionului pe direcție, adică în jurul axei verticale  $Oz$  (de giratie), iar stabilizatorul stabilitatea în profunzime, adică în jurul axei de tangaj  $Oy$  (v. fig. 1.2). Structura de rezistență a acestor elemente seamănă cu cea a aripii constînd din lonjeron, nervuri și înveliș metalic.

**Trimerle (compensatoarele).** Sînt mici suprafețe ce se află montate la bordul de fugă al suprafețelor de comandă și servesc pentru a anula eforturile mici pe care le face pilotul la acționarea comenzii respective (manșă sau palonier). Trimerle se brachează în mod antagonist față de suprafața de comandă pe care se află. Dacă în timpul zborului se simte efort la manșă, adică aceasta trebuie împinsă pentru a realiza zborul orizontal, acționînd comanda trimmerului profundorului (v. fig. 1.7, poz. 17), se va mișca trimmerul în sus, ceea ce va conduce la un moment invers al profundorului, acesta mișcîndu-se în jos, avînd ca urmare anularea efortului pilotului.

*Trimerul profundorului* se poate acționa cu ajutorul unor roți plasate pe partea stîngă a celor două posturi de pilotaj (fig. 1.5).

*Trimerul direcției* este comandat de o roțiță manuală de reglaj (v. fig. 1.8, poz. 4), plasată pe partea dreaptă a posturilor de pilotaj.

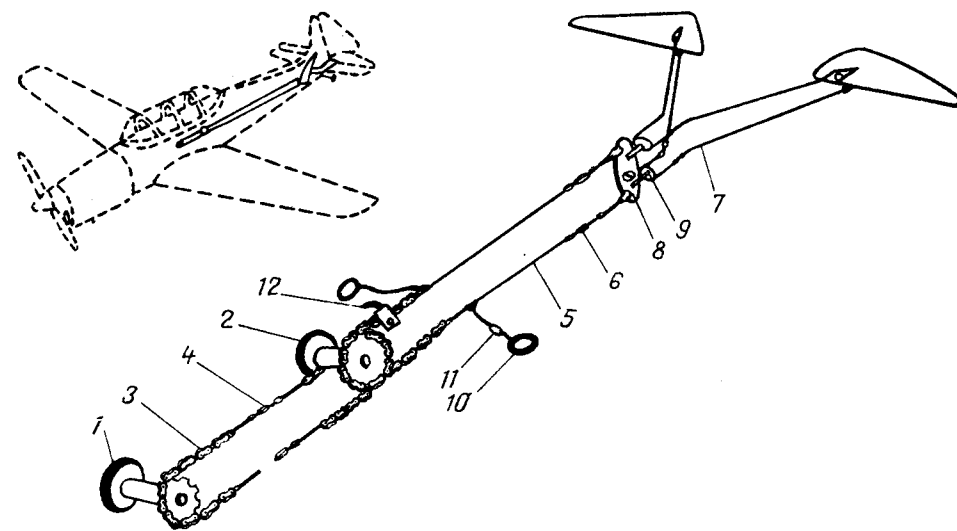


Fig. 1.5. Comanda trimmerului profundorului:

1 — roțiță manuală în postul de pilotaj anterior; 2 — roțiță manuală în postul de pilotaj posterior; 3 — lanț Gall; 4 și 6 — tendori; 5 — cablu; 7 — cablul Bowden al comenzii compensatorului; 8 — levier comandă; 9 — scripete compensator; 10 și 11 — legături la masă (metalizări); 12 — indicator.

*Trimerle eleroanelor* sînt fixe (v. fig. 1.7, poz. 15) și se reglează la sol după indicațiile pilotului.

**Atenție!** *Trimerle nu trebuie confundate cu servocompensatoarele*, cu care seamănă ca amplasare și organizare, dar care lucrează în mod automat și au numai rolul de a reduce efortul, cu cel puțin 30—40%, pe care îl depune pilotul la comanda respectivă, în anumite situații critice (cazul cedării unui motor la avioanele cu mai multe motoare, cînd lucrează automat servocompensatorul de pe direcție atunci cînd efortul pe palonier crește peste normal) sau în cazul cînd suprafața de comandă respectivă, pentru a fi acționată, cere un efort mai mare (de exemplu, eleroanele de la avionul An-24). În fig. 1.6 se arată cum este organizat, în principiu, un servocompensator.

Servocompensatorul poate lucra și ca trimmer, dacă include, spre exemplu, și un motor electric care să-l acționeze (fig. 1.6, poz. 4). De obicei, cu asemenea servocompensatoare sînt inzestrate avioanele multimotoare. În fig. 1.6 se observă că servocompensatorul produce un moment de rotire  $f \cdot D$  a suprafeței de comandă în jurul articulației  $O$ , care micșo-

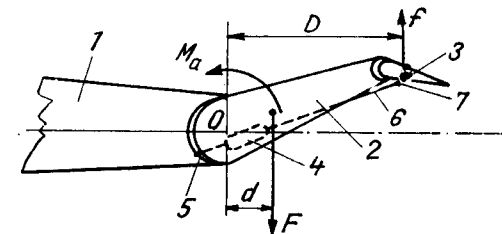


Fig. 1.6. Schema de principiu a unui servocompensator combinat cu trimmer:

1 — plan; 2 — eleron; 3 — servocompensator; 4 — motor electric; 5 — articulație pe bordul de fugă al planului; 6 — tijă de legătură; 7 — articulație pe servocompensator.

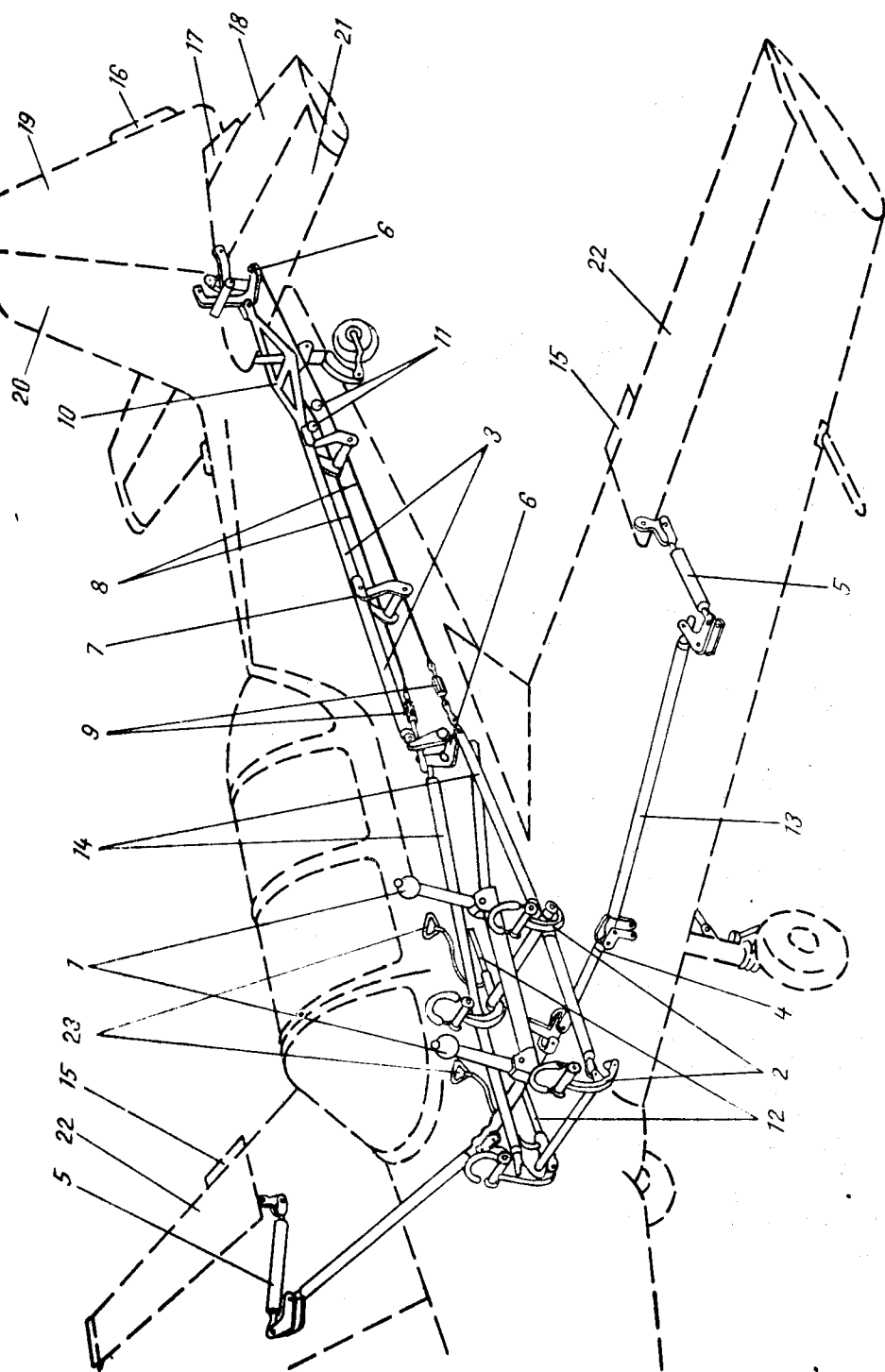


Fig. 1.7. Comenzile avionului (ZLIN 726):

1 — manșă; 2 — paloniere; 3 — tije de comandă a profundorului; 4 — bară de legătură a comenzii eleroanelor; 5 — tije de comandă a eleroanelor; 6 — levier de transmisie a comenzii palonierelor; 7 — balastieră; 8 — cabluri ale comenzii palonierelor; 9 — tendori de cablu; 10 — bielă paralelogram; 11 — scripeti pe cablul de comandă a direcției; 12 — contrafișă de reglare a palonierului; 13 — tijă de comandă a eleroanelor; 14 — tije de comandă a palonierelor; 15 — trimmer eleron; 16 — trimmer direcție; 17 — trimmer profundor; 18 — profundor; 19 — direcție; 20 — derivă; 21 — eleroane; 22 — stabilizator; 23 — minere pentru reglajul palonierelor.

rează momentul produs de forța aerodinamică ( $F \cdot d$ ) și care are ca rezultat final reducerea momentului de acționare  $M_a$  al suprafeței respective de comandă.

Pe eleroanele avionului ZLIN 726 există și cite un servocompensator aerodinamic foarte simplu. Din fig. 1.2 se observă că servocompensatorul 15, constind dintr-o placă metalică, ușurează bracarea eleronului în sus sau în jos, la comanda dată de pilot, lateral cu manșa.

### 1.2.2. Comenzile avionului

Pentru ca avionul să poată executa mișcări în jurul celor trei axe ( $Ox$  — axa de ruli;  $Oy$  — axa de tangaj;  $Oz$  — axa de rotație, v. fig. 1.1) trebuie ca suprafețele de comandă să fie acționate din cabina de pilotaj cu ajutorul comenzilor. Astfel, pentru acționarea profundorului și a eleroanelor există *manșa* (manșele, la avioanele cu dublă comandă), cu elementele de legătură între aceasta, aripioare și profundor, iar pentru acționarea direcției există *palonierul* (palonierele), cu elementele de legătură între acesta și direcție. În plus, mai deosebim și comanda trimmerelor, așa cum s-a arătat mai înainte.

**Manșa.** Este montată pe rulmenți cu bile și comandă profundorul, cind mișcarea se face spre în față (*pica*) sau spre înapoi (*cabra*), sau eleroanele, cind mișcarea se face lateral, pentru înclinarea avionului. Desigur că mișcarea poate să fie combinată, adică se dă manșa lateral pentru înclinarea avionului, totodată acționându-se și în profunzime, cum este în cazul virajului picat sau cabrat. Mișcarea de la manșa la profundor, respectiv la eleroane, se transmite printr-un sistem de tije (fig. 1.7, poz. 3, 4 și 5).

În timpul staționării avionului, manșa se poate bloca cu ajutorul unui clichet care se găsește pe partea dinainte a scaunului posterior. Clichetul se fixează pe manșa trasă (profundorul ridicat), blocînd-o.

**Palonierul.** Servește pentru acționarea direcției. În componența lui intră următoarele: pedalele, tije de legătură, două leviere duble și cablurile de legătură între levierile duble (v. fig. 1.7). Comanda palonierului este cuplată cu comanda roții bechiei pînă la  $28^\circ$ , cind comanda este automat desfăcută și roata cu amortizorul ei pot pivota mai departe (peste  $28^\circ$ ) liber. Palonierele pot fi reglate după nevoile echipajului, reglaj ce se realizează cu ajutorul unor minere care se găsesc pe partea dreaptă a celor două posturi de pilotaj (fig. 1.8, poz. 5). Trăgînd de minere se dezăvorește o contrafișă de reglare care împinge palonierul spre scaun. Pentru împingerea palonierului înainte este suficient ca acesta să fie împins prin forța picioarelor.

**Comanda flapsului.** Este mecanică, fiind realizată din două leviere (minere), plasate cite unul în fiecare post de pilotaj, pe partea dreaptă, și tije de legătură între acestea și flaps (fig. 1.9). Flapsul, compus din două secțiuni (dreapta și stînga), se poate fixa în una dintre cele trei poziții: neutră (escamotat), decolare și aterizare. Pentru acționare, flapsul trebuie dezăvortat,



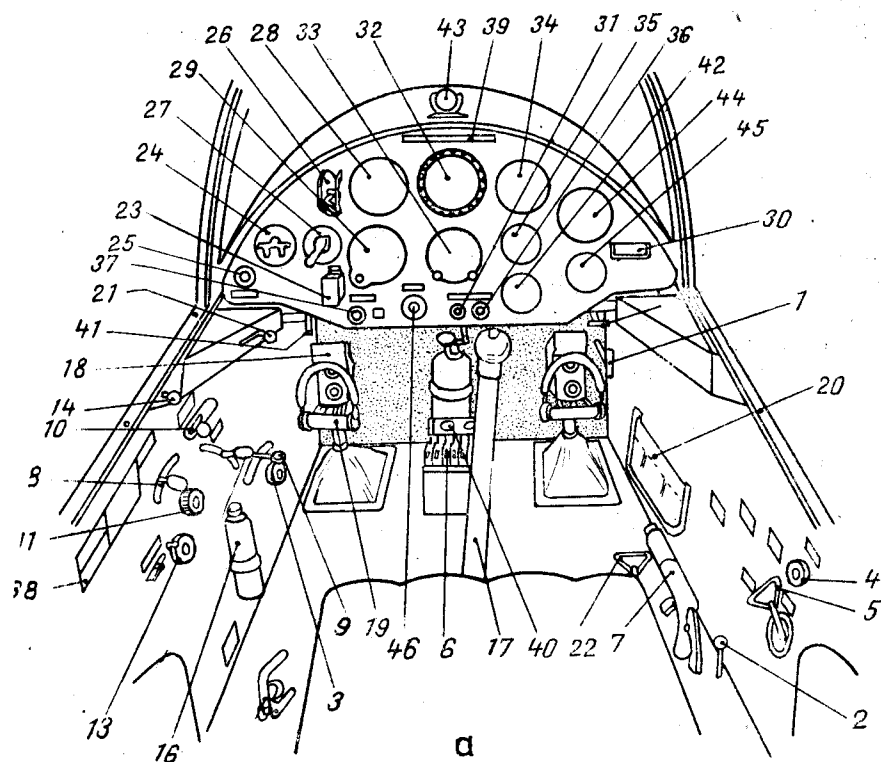
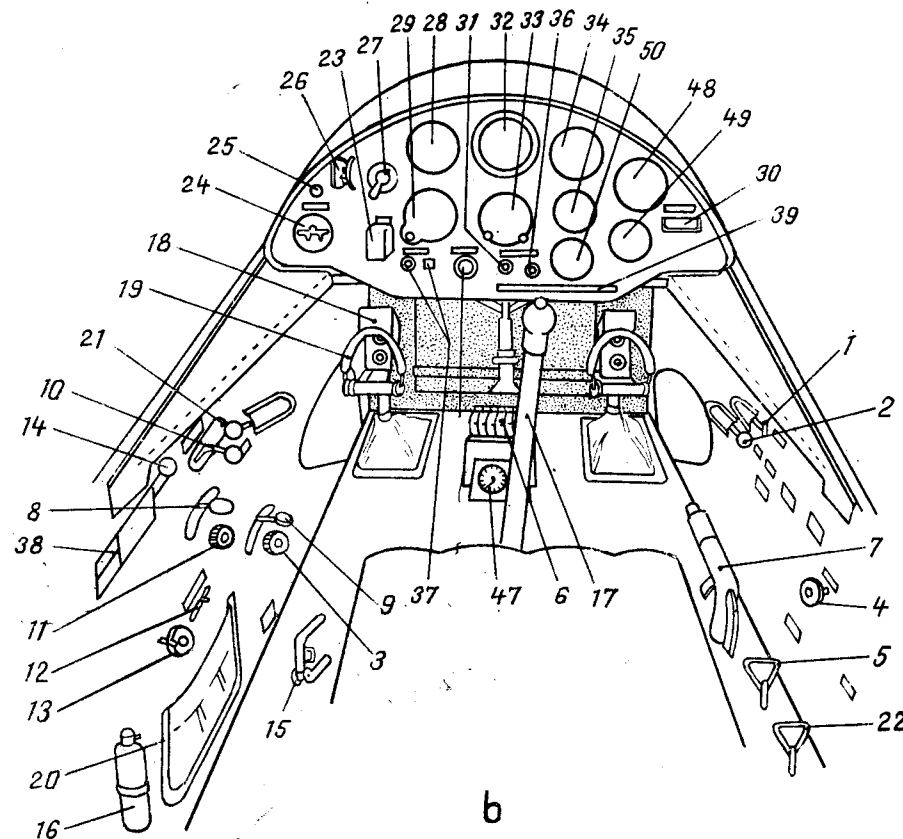


Fig. 1.8. Posturile  
a - anterior; b - posterior; 1 - comandă extingtor; 2 - injecția manuală; 3 - blocarea manetei de corecție; 4 - gaze; 5 - comanda corecției amestecului; 6 - comanda robinetului de benzină; 7 - blocarea manetei de cabină; 8 - comanda de avarie a trenului; 9 - extingtor manual; 10 - manșă; 11 - frână; 12 - palanier; 13 - comanda trenului; 14 - indicatorul de poziție a trenului; 15 - semnalizarea luminoasă „generatorul funcționează”; 16 - semnalizarea luminoasă de încălzire a tubului Pitôt; 17 - busolă; 18 - indicatorul de viraj; 19 - butonul de trecere a comenzii trenului în postul respectiv de pilotaj; 20 - inscripții cu caracteristici de roșie avertizare; 21 - indicatorul triplu (temperatură ulei intrare, presiune benzină); 22 - termometru; 23 - variometrul; 24 - compturul; 25 - butonul de control al semnalizării optice a încălzirii tubului Pitôt; 26 - manometrul de chiulasă; 27 - comanda demarorului; 28 - manometrul pentru azot; 29 - indicatorul dublu (presiune ulei, presiune benzină); 30 - accelerometrul;

lucru ce se realizează cu ajutorul unui buton din capul levierului de comandă. Pentru coborîrea flapsului în poziția de decolare sau aterizare se apasă pe buton și se trage de levier în sus. La poziția dorită se eliberează butonul și flapsul, cu ajutorul unui clichet, rămîne blocat în poziția respectivă (0° - închis; 15° - decolare și 40° - aterizare).

**Comanda trenului de aterizare.** Trenul de aterizare constă din trenul principal escamotabil și bechia de coadă, orientabilă. Jambel trenului principal 23 (fig. 1.10) sînt fixate prin articulații pe lonjeronul principal al planului central (v. fig. 1.3, poz. 3) și se escamotează spre înapoi. În poziția



de pilotaj:

4 - trimerul direcției; 5 - reglajul palonierului; 6 - întrerupătoare sectoare; 7 - comanda flapsului; 8 - maneta; 9 - buzunarul pentru hărți; 10 - comanda manuală a pompei de benzină; 11 - maneta largare avarie; 12 - întrerupătorul general; 13 - contact magnetouri; 14 - vitezmetrul; 15 - altimetrul; 16 - compturul; 17 - butonul de control al semnalizării optice a încălzirii tubului Pitôt; 18 - manometrul de chiulasă; 19 - comanda demarorului; 20 - manometrul pentru azot; 21 - indicatorul dublu (presiune ulei, presiune benzină); 22 - termometru; 23 - variometrul; 24 - compturul; 25 - butonul de control al semnalizării optice a încălzirii tubului Pitôt; 26 - manometrul de chiulasă; 27 - comanda demarorului; 28 - manometrul pentru azot; 29 - indicatorul dublu (presiune ulei, presiune benzină); 30 - accelerometrul;

escamotat, roțile ies puțin din profilul aripii. Toate jambel au amortizoare oleopneumatice. Bechia este cuplată cu comanda direcției pînă la 28° stînga-dreapta.

Comanda trenului principal se realizează de contrafișa 1, acționată electric, care rotește arborele transversal 2, ale cărui extremități comportă fiecare câte o pîrghie articulată 7. Trenul se zăvorăște în poziția escamotat cu știftul de blocare 24, care se găsește pe fiecare jambă. În poziția coborît, trenul este zăvorît prin depășirea punctului mort de pe pîrghiile articulate 7, care sînt menținute în această poziție de arcurile 8 (două bucăți la fiecare pîrghie

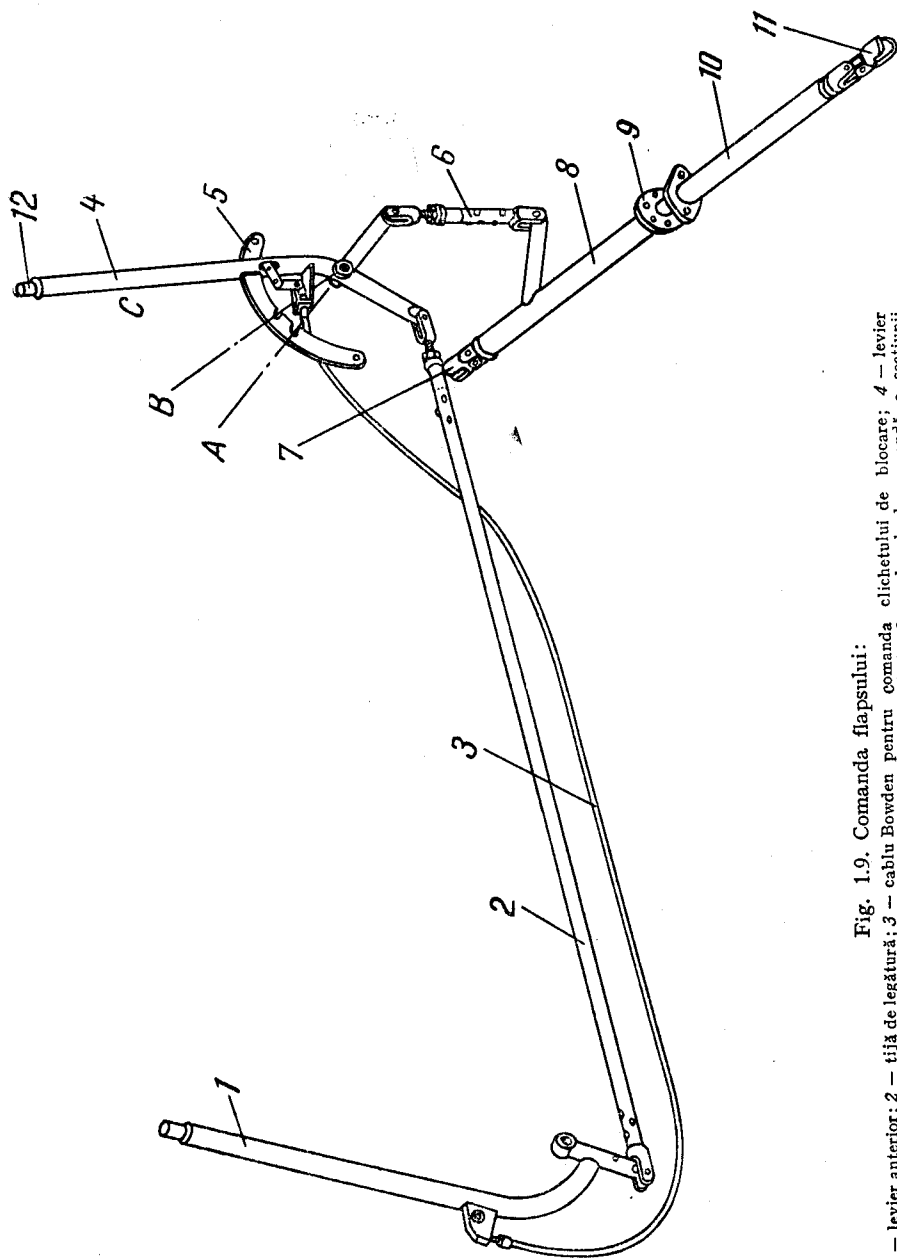


Fig. 1.9. Comanda flapsului:  
1 — levier anterior; 2 — tijă de legătură; 3 — cablu Bowden pentru comanda clichetului de blocare; 4 — levier posterior; 5 — sector pentru blocare; 6 — tijă de legătură; 7 — articulație; 8 — arborele de comandă a secțiunii din dreapta a flapsului; 9 — flanșă; 10 — arborele de comandă a secțiunii din stînga a flapsului; 11 — articulație; 12 — buton pentru deblocare; A — poziția escamotată (flaps sus); B — poziția decolare (15°); C — poziția aterizare (40°).

articulată). Comutatorul (comanda) trenului este plasat pe tabloul de bord și este protejat de un capac transparent basculant.

Poziția trenului este semnalizată prin indicatoare luminoase și prin indicatoarele mecanice roșu-alb 9 (soldăței), care ies deasupra extradadosului aripii cînd trenul este scos și intră în aripă cînd trenul este escamotat.

**Funcționarea comenzii trenului.** După ce se pune întrerupătorul general (v. fig. 1.8), se acționează întrerupătorul „trecerea comenzii” pe postul respectiv de pilotaj (anterior sau posterior). Cînd se acționează trecerea comenzii, se aprinde becul verde de lingă buton. Apoi se pune întrerupătorul de comandă a trenului în poziția escamotat (în sus).

Cremaliera contrafișei 3 (fig. 1.10), comandată electric, cînd este acționată, face să se rotească sectorul dințat de pe arborele de legătură. Arborele transversal 2 antrenează liber, aproximativ 10°, cuplajele de la capete; apoi mișcarea de rotație se transmite cuplajului pirghiei articulate 15. Știftul jambei trenului 24 zăvorăște jamba în poziția escamotată, iar limitatorul de sfîrșit de cursă 12 taie contactul electric al motorului electric 33. Se aprind becurile roșii la indicatoarele de poziție a trenului datorită acționării microcontactelor 28, iar indicatoarele mecanice 9 dispar în aripă. Pe jamba dreaptă se găsește contactul de sfîrșit de cursă, care blochează escamotarea trenului cînd avionul este pe sol (jamba este comprimată).

Pentru a scoate trenul se pune comutatorul pe poziția scos (în jos). Cremaliera va acționa sectorul dințat de pe arborele de legătură, care antrenează cuplajul ce dezăvorăște cîrligul zăvorului și trenul este scos (se aprind becurile verzi și ies indicatoarele mecanice).

**Scoaterea de avarie a trenului** se face cînd trenul de aterizare nu iese cu comanda normală. În acest caz se acționează levierul de avarie a trenului (fig. 1.10, poz. 5), ce se află pe partea stîngă a celor două posturi de pilotaj (v. fig. 1.8).

Mișcarea este transmisă prin două cabluri Bowden 19 (fig. 1.10): unul dintre cabluri acționează asupra furcii de ghidare 4 a cremalierii, făcînd ca aceasta să iasă din angrenajul său, iar al doilea cablu face să se rotească arborele transversal 2. Trenul cade în continuare datorită propriei greutate.

Scoaterea de avarie este posibilă pînă la 140 km/h, deoarece trenul iese spre înainte, adică împotriva curentului de aer.

Scoaterea trenului se controlează astfel: cu indicatorul de poziție (două lumini verzi), cu indicatoarele mecanice intrate în aripă și cu maneta de gaze la ralanti și flapsul scos, cînd nu trebuie să existe avertisment optic și sonor, ambele intermitente.

**Atenție!** Atunci cînd trenul nu este scos și se scoate flapsul sau se reduce turația motorului sub 1 000 rot/min, sună intermitent o sonerie și se aprinde intermitent un bec roșu. Acest bec asociat cu soneria respectivă, cînd funcționează continuu, avertizează atingerea vitezei de angajare sau factorul de sarcină depășit.



**Acționarea sistemului de frinare.** Roțile trenului principal sînt prevăzute cu saboți din material metaloceramic (fig. 1.11, poz. 13). Acești saboți sînt acționați, la fiecare roată, de către două pistoane 12, ce se află în cilindrii de

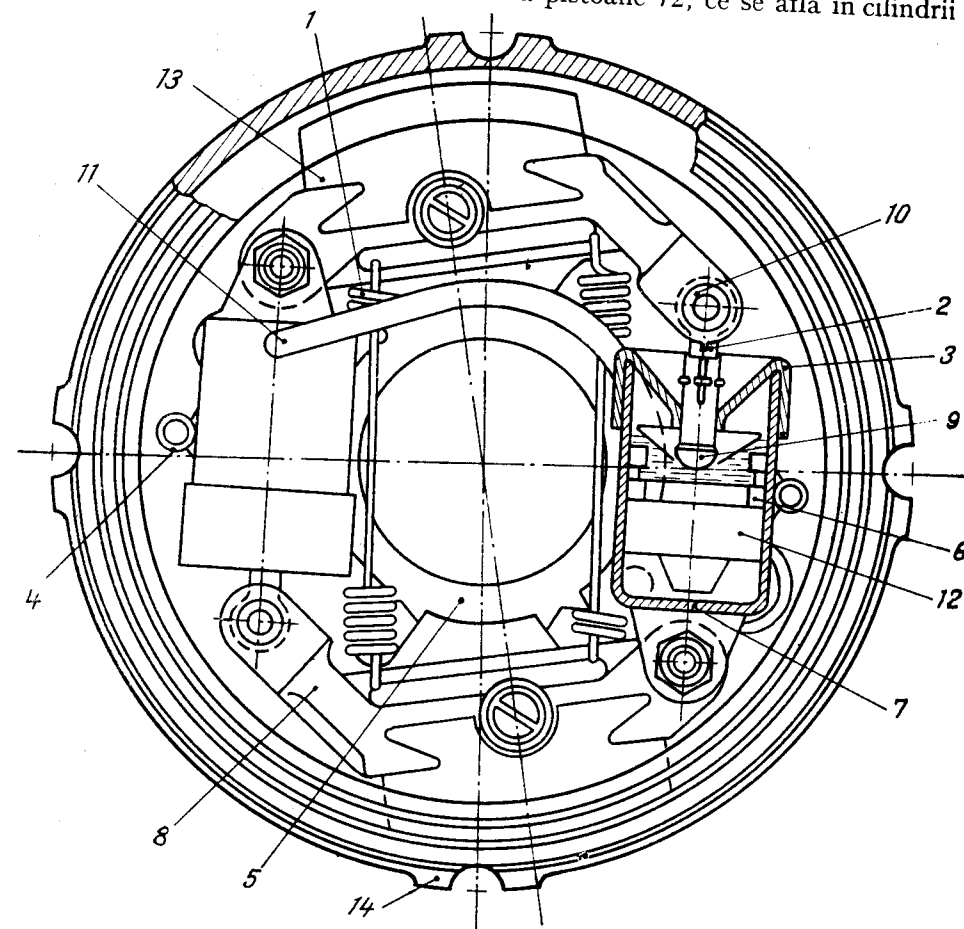
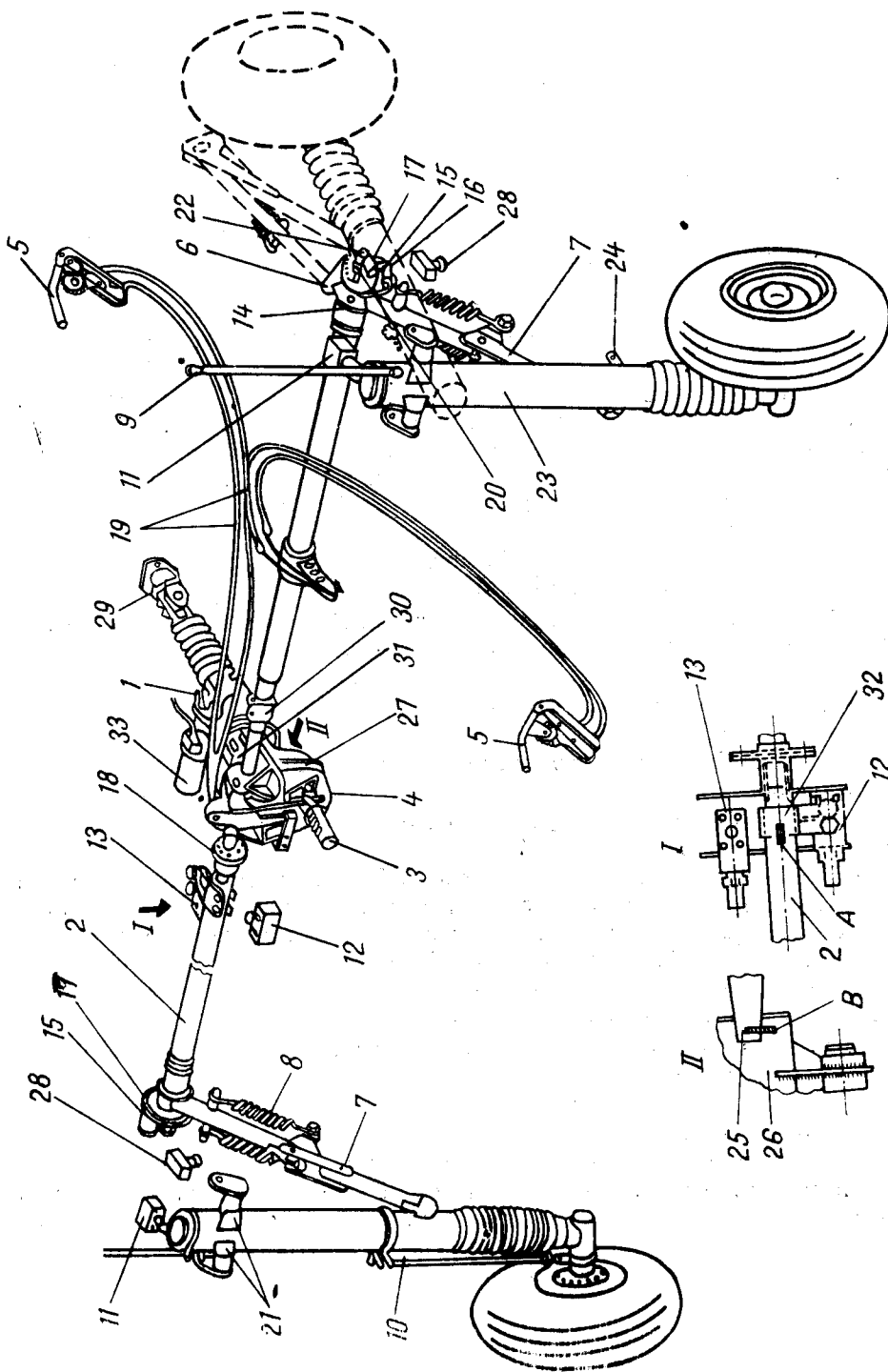


Fig. 1.11. Frîna roții:

1 - arc de readucere a ghearelor; 2 - bielă de reglaj al jocului ghearelor; 3 - capac; 4 - articulație de sprijin; 5 - carcasa frinei; 6 - inel de etanșare; 7 - cilindru frinei; 8 - gheara frinei; 9 - tijă pistonului; 10 - bolțul bielei; 11 - tub de racordare; 12 - piston; 13 - saboți frinei; 14 - discul frinei.

Fig. 1.10. Trenul de aterizare:

1 - contrafișa comandată electric; 2 - arbore transversal; 3 - cremalieră; 4 - furcă de ghidare a cremalierelor; 5 - levierul de scoatere de avarie a trenului; 6 - zăvorul trenului; 7 - pîrghie articulată; 8 - arcul pîrghiei chează escamotarea trenului încăleat (avionul pe sol); 9 - contact de sfîrșit de cursă pe jamba dreaptă care blochează; 10 - contact de sfîrșit de cursă pentru poziția escamotat; 11 - contact de semnalizare a scoaterii trenului (becuri scos); 12 - cuplaj cu dinți pe arborele transversal; 13 - cuplaj cu dinți pe pîrghia articulată; 14 - amortizor de cauciuc cu manșon metalic; 15 - disc de fricțiune a cuplajului cu dinți; 16 - cuplaj dreapta pentru luminarea arcuri de readucere a zăvorului; 17 - suporturile transversale ale jambelor trenului; 18 - arc cu șalbă, piuliță și știft de blocare a jambelor în poziția escamotată; 19 - indicator; 20 - furcă de ghidaj a cremalierelor; 21 - știft de blocare a jambelor în poziția escamotată; 22 - contact pentru indicarea escamotării și zăvoririi trenului - iluminare roșie; 23 - amortizor al contraierei; 24 - cuplaj atînga; 25 - contact de sfîrșit de cursă pentru coborîrea de avarie a trenului; 26 - cuplaj atînga; 27 - cuplaj atînga; 28 - cuplaj atînga; 29 - reperiul roșu A de pe manșonul 32 trebuie să fie aliniat cu reperiul de pe arborele transversal; 30 - reperiul roșu B de pe indicatorul 25 trebuie să fie aliniat cu reperiul de pe furcă de ghidaj a cremalierelor 26.

frină 7. În interiorul cilindrului se află cu ajutorul lichid hidraulic sub presiune, realizată cu pompele, ce sînt acţionate cu nişte pedale montate pe fiecare palonier. Legătura dintre aceste pompe şi cilindrii de frină receptori de la roţi este făcută cu furtunuri de presiune.

*Frîna de staţionare* (livrată la cerere) este comandată printr-un mîner plasat sub tabloul de bord al postului de pilotaj anterior. Pentru a comanda frîna de staţionare (parcare) este necesar să se tragă mînerul frinei de staţionare şi să se apese pînă la capăt pedalele frinei, acestea rămînînd blocate în poziţia de frinare. Pentru deblocare se roteşte mînerul frinei de staţionare 90° la stînga, se pune în poziţia iniţială şi se apasă apoi de două ori, pînă la capăt, pedalele frinei.

Cauciucurile roţilor principale, care au dimensiunile  $420 \times 150$  mm, trebuie să aibă o presiune de  $2,2 \text{ kgf/cm}^2$  (aplatisarea de 3 cm) iar cauciucul bechiei, cu dimensiunile  $260 \times 85$ , trebuie să aibă o presiune de  $1,5 \text{ kgf/cm}^2$ .

## 2

# INSTALAȚIILE AVIONULUI DE ȘCOALĂ

La bordul avionului de școală se află mai multe instalații, care, în bună parte, servesc pentru asigurarea funcționării instalației principale de forță (motorul). Afară de cîteva instalații, cum ar fi cea de combustibil și cea de forță, care sînt mai complexe, celelalte au o organizare și funcționare simplă. În cele ce urmează se prezintă în mod succint organizarea instalațiilor și modul cum acestea funcționează. În ceea ce privește instalația principală de forță, aceasta este tratată la cap. 3.

## 2.1. Instalația de combustibil

Această instalație (fig. 2.1) asigură alimentarea cu benzină a pompei de injecție din sistemul de alimentare al motorului atît în zbor normal, cît și în zbor pe spate. Se compune din următoarele:

- două rezervoare principale ( $2 \times 45 \text{ l} = 90 \text{ l}$ ), amplasate în bordul de atac al planurilor, aproape de locul de fixare a acestora de fuzelaj; fiecare rezervor este fixat pe suportul său cu centuri nituite pe lonjeronul principal al planului;
- două rezervoare de rezervă (suplimentare), cu capacitatea  $2 \times 35 \text{ l} = 70 \text{ l}$ , fixate la capătul planurilor (numai la categoria normal);
- un rezervor de compensare (de legătură sau *nurisă*) de  $5,5 \text{ l}$ , ce asigură zborul pe spate;
- o pompă manuală de benzină, cu pahar decantor și filtru, care servește la amorsarea instalației de combustibil înainte de pornirea motorului; cînd pîrghia pompei este ridicată, membrana pompei se ridică și benzina este aspirată prin filtru; cînd pîrghia este lăsată liber, benzina este refulată de o membrană, împinsă de un arc în conducta ce duce la pompa de injecție a motorului;
- conducte de legătură între rezervoare și între acestea și sistemul de alimentare al motorului;
- conducte de acrisire (drenaj).

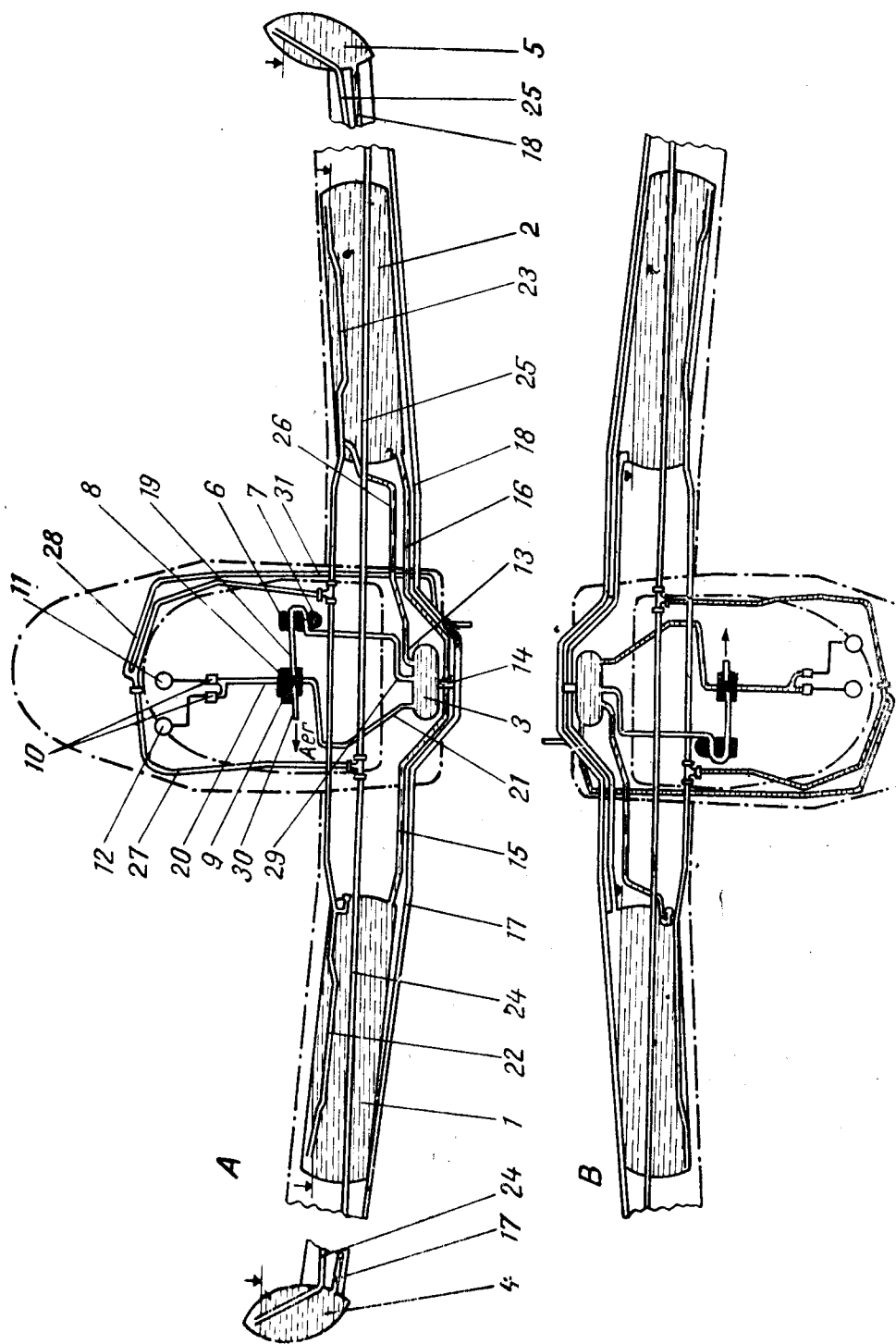


Fig. 2.1. Instalația de combustibil:

1 - rezervor principal dreapta; 2 - rezervor principal stînga; 3 - rezervor de legătură (nurișă); 4 - rezervor suplimentar dreapta; 5 - rezervor suplimentar stînga; 6 - robinet pentru benzina; 7 - filtru de benzina și pompă manuală; 8 - pompa de alimentare; 9 - pompa de injecție cu benzina în postul de pilotaj; 10 - transmisia de benzina; 11 - supapă gravitațională; 12 - manometru presiune benzina în rezervorul de legătură; 13 - manometru presiune benzina în postul de pilotaj; 14 - racord de intrare a benzinei în rezervorul de legătură; 15 - conductă între rezervorul principal dreapta și rezervorul de legătură; 16 - conductă între rezervorul principal stînga și rezervorul de legătură; 17 - conductă între rezervorul principal dreapta și rezervorul de legătură; 18 - conductă între rezervorul principal stînga și rezervorul de legătură; 19 - conductă între rezervorul principal dreapta și rezervorul de legătură; 20 - conductă de alimentare a aerului din rezervorul principal stînga; 21 - conductă de alimentare a aerului din rezervorul principal dreapta; 22 - conductă de alimentare a aerului din rezervorul principal stînga; 23 - conductă de alimentare a aerului din rezervorul principal dreapta; 24 - conductă de alimentare a aerului din rezervorul principal stînga; 25 - conductă de alimentare a aerului din rezervorul principal dreapta; 26 - conductă de alimentare a aerului din rezervorul principal stînga; 27 - conductă de alimentare a aerului din rezervorul principal dreapta; 28 - conductă de alimentare a aerului din rezervorul principal stînga; 29 - conductă de alimentare a aerului din rezervorul principal dreapta; 30 - conductă de alimentare a aerului din rezervorul principal stînga; 31 - conductă de alimentare a aerului din rezervorul principal dreapta.

Rezervoarele principale sînt prevăzute cu litrometre mecanice cu flotor și indicatoare pe planuri (v. fig. 1.4, poz. 6). Cînd rezervoarele conțin combustibil, indicatorul litrometrului este negru, cu cifre albe care indică conținutul în litri; iar cînd rezervoarele sînt goale, indicatorul este complet roșu. La fel sînt organizate și litrometrele rezervoarelor suplimentare.

Pentru injectarea benzinei în galeria de admisie a motorului, la pornirea acestuia, se utilizează pompa de injecție manuală (de sprîț), comandată de pe partea dreaptă a fiecărui post de pilotaj.

În timpul zborului pe spate, o supapă gravitațională împiedică scurgerea benzinei din rezervorul de compensare în rezervoarele principale (fig. 2.1, poz. 13). Zborul pe spate nu poate dura mai mult de 3 min, timp în care se consumă benzina din rezervorul de compensare.

## 2.2. Instalația de ulei

Această instalație asigură alimentarea cu ulei a sistemului de ungere a motorului. Instalația este foarte simplă, constînd dintr-un rezervor de ulei fixat pe lonjeronul planului central, în partea stînga, conducte de legătură între rezervor și pompele de pe motor (aspirație și refulare), conducte de aerisire, supapă de sens și supapă gravitațională aceasta din urmă asigurînd alimentarea sistemului de ungere și în timpul zborului pe spate (fig. 2.2 și fig. 3.4). Rezervorul de ulei asigură un nivel maxim de umplere de 14 l, care se verifică cu o joă, ce se găsește pe bușonul de umplere. Nivelul minim de umplere este de 11 l pentru categoria acrobație și de 9 l pentru categoria normală.

## 2.3. Instalația de energie electrică

Instalația de energie electrică constă din sursa principală, un generator de curent continuu de 28 V/600 W, și sursa auxiliară, constînd dintr-o baterie de acumulatori de 24 V/25 A · h. Pentru a se asigura alimentarea cu energie electrică de la sol există o priză exterioară, montată pe partea stînga a fuzelajului. Circuitele electrice sînt monofilare, polul negativ fiind legat la masa metalică a avionului.

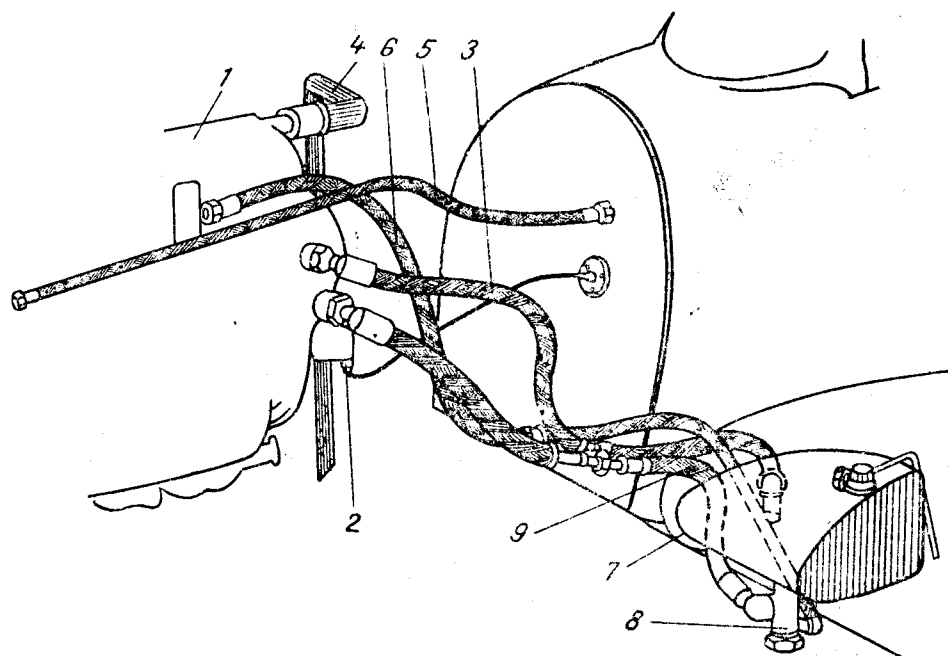


Fig. 2.2. Instalația de ulei:

1 — motor; 2 — transmisor de temperatură ulei; 3 — tub durit; 4 — evacuarea aerului din carteru motorului; 5 — tub durit spre transmisorul de presiune a uleiului; 6 — tub durit de evacuare a aerului din rezorul de ulei; 7 — rezervor de ulei; 8 — supapă gravitațională; 9 — conductă de aspirație.

Curentul electric servește pentru alimentarea unor semnalizări acustice și optice, cum ar fi becurile pentru semnalizarea poziției trenului, semnalizarea luminoasă de încălzire a tubului Pitôt, semnalizarea de avertizare viteză de angajare sau depășirea factorilor de sarcină admiși, pentru alimentarea unor aparate de bord, ca indicator de viraj și glisadă (giroorizont), termometre, precum și a motorului electric (demaror) pentru antrenarea motorului avionului la pornire (se recomandă folosirea unei surse electrice exterioare pentru prelungirea vieții bateriei).

Instalația electrică este prevăzută și cu un convertizor pentru transformarea curentului continuu în curent alternativ, necesar alimentării stației radio de la bord și a giroscopelor.

## 2.4. Instalația antiincendiară

Instalația antiincendiară se compune din următoarele elemente: extinc-tor, conducte, trei pulverizatoare, cabluri care duc la cele două manete de acționare din cele două cabine de pilotaj (fig. 2.3) și un claxon avertizor.

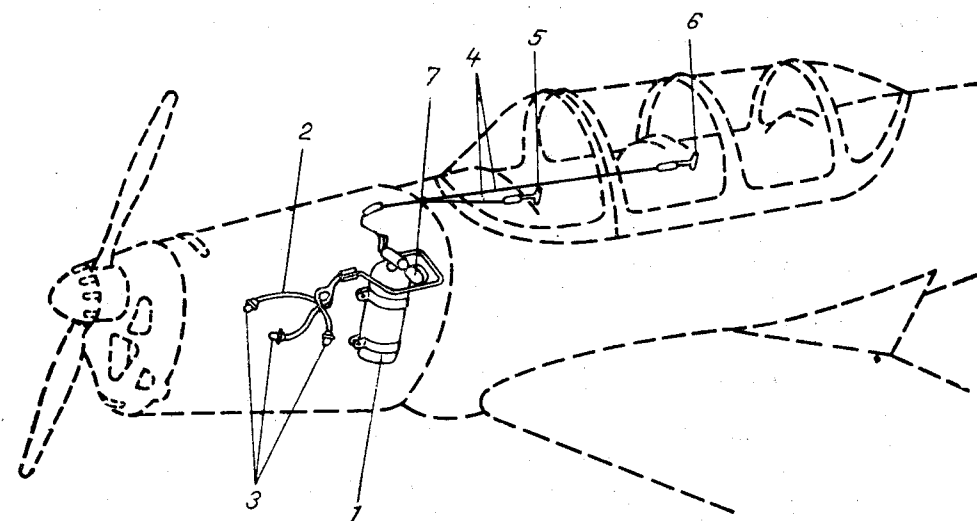


Fig. 2.3. Instalația antiincendiară:

1 — extinc-tor; 2 — conducte; 3 — pulverizatoare; 4 — cablu; 5 — manetă de comandă în postul de pilotaj anterior; 6 — manetă de comandă în postul de pilotaj posterior; 7 — manometru.

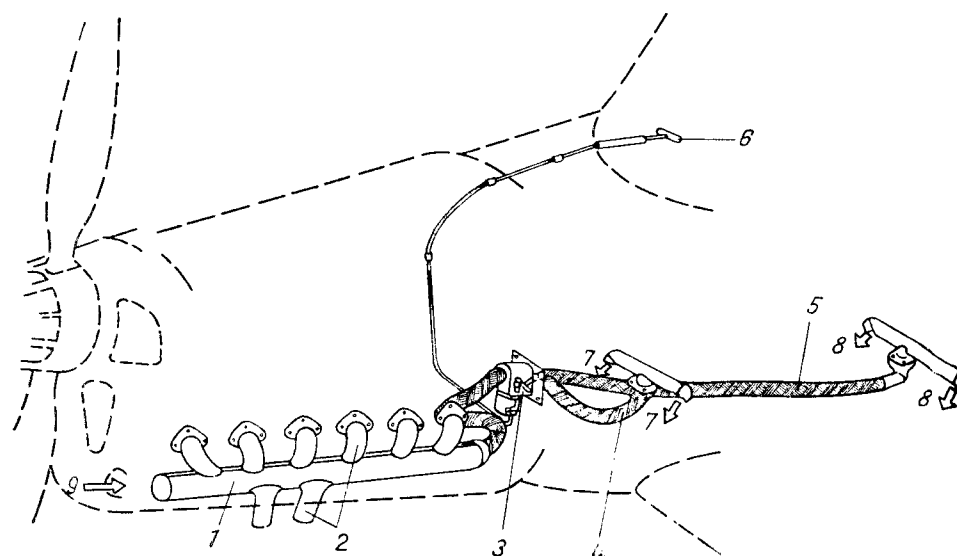


Fig. 2.4. Instalația de încălzire:

1 — schimbător de căldură; 2 — țevă de evacuare (exapament) a motorului; 3 — entie de distribuție; 4 — conduc-tor aer încălzit pentru postul de pilotaj anterior; 5 — idem, pentru postul de pilotaj posterior; 6 — manetă de eglare a încălzirii; 7 — intrarea aerului cald în postul de pilotaj anterior; 8 — idem, în postul de pilotaj posterior; 9 — ntrarea aeru exterior în instalația de încălzire.



De asemenea, compartimentul motorului este separat de fuzelaj (cabinele de pilotaj) printr-un panou parafo, iar în fiecare cabină de pilotaj mai există cîte un extingtor portabil.

## 2.5. Instalația de încălzire și ventilație

Instalația de încălzire (fig. 2.4), care este livrată la cerere, constă din următoarele: schimbătorul de căldură 1, țeava de evacuare a motorului 2, cutia de distribuție 3, conductele 4 și 5 care asigură intrarea aerului cald în postul de pilotaj anterior, respectiv posterior, și maneta 6 pentru reglarea încălzirii.

Aerul din exterior intră, prin orificiul 9, în schimbătorul de căldură, unde, venind în contact cu țevile de evacuare, se încălzește. Apoi, trecînd prin cutia de distribuție 3, unde cu maneta 6 se poate regla încălzirea, ajunge prin conducte la posturile de pilotaj prin orificiile 7 și 8.

În ceea ce privește ventilația cabinelor, aceasta este asigurată prin cîte o fantă reglabilă, prevăzută la partea superioară, în fiecare post de pilotaj.

# 3

## GRUPUL MOTOPROPULSOR

Grupul motopropulsor constă din motorul propriu-zis (instalația principală de forță), elicea, care realizează tracțiunea necesară producerii vitezei avionului, și organul de legătură între motor și elice, reductorul, acolo unde elicea se rotește cu o turație deosebită de cea a motorului. La avioanele mici de școală, turația motorului este de regulă egală cu cea a elicei, aceasta fiind prinsă de arborele cotit prin intermediul unei flanșe.

### 3.1. Motorul

Avionul ZLIN 726 este înzestrat cu un motor cu piston în patru timpi, cu aprindere prin scinteie, cu șase cilindri, de tip M 137 AZ, construit de uzinele „AVIA” din Cehoslovacia. Este fixat inversat (arborele cotit la partea superioară) pe un batiu, fixat la rîndul lui de partea anterioară a structurii de rezistență a fuzelajului (fig. 3.1).

Caracteristic la acest motor este sistemul de alimentare, care constă dintr-o pompă de injecție, care însă trimite benzina nu în interiorul cilindrilor, ci în cotul conductei de admisie a aerului de la fiecare cilindru, amestecul carburant realizîndu-se în exterior, înainte de supapa de admisie.

*Arborele cotit* are sensul de rotire spre stînga (privind din cabină), ca și elicea, care este prinsă de acesta prin intermediul unei flanșe. Cilindreea totală este de 5,96 l, iar raportul de compresie  $\epsilon = 6,3:1$ .

*Blocul motorului* este prevăzut cu pereți transversali dubli, în care sînt montate lagărele arborelui cotit, iar la partea inferioară sînt prevăzute flanșe cu șuruburi, care servesc la fixarea cilindrilor de bloc.

În cele ce urmează nu se va intra în amănuntele constructive și funcționale ale tuturor mecanismelor și sistemelor motorului, ci se va descrie mai detaliat sistemele de alimentare și de ungere, ce au anumite particularități față de cele ale motoarelor de pe avioanele care nu sînt de acrobație, în sensul că aceste sisteme permit funcționarea motorului și în zbor pe spate.

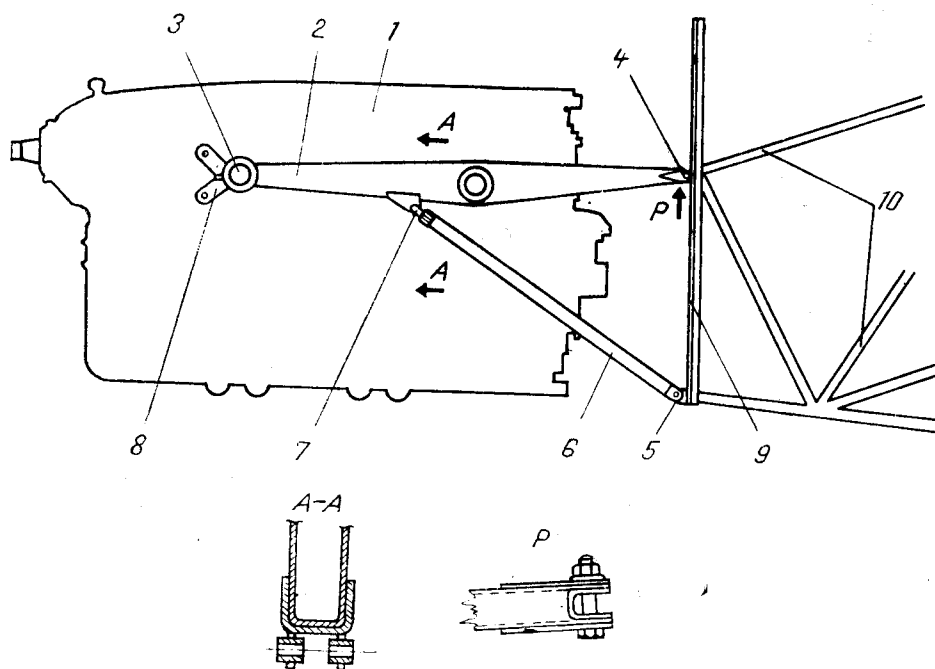


Fig. 3.1. Fixarea motorului de fuzelaj:

1 — motor; 2 — braț batiu al suportului motorului; 3 — pivoți de fixare a motorului; 4 și 5 — buloane; 6 — contrafișă a suportului motorului; 7 — orificiu reglabil al contrafișei cu contrapiuliță; 8 — suport al capotei anterioare a motorului; 9 — panou parafo; 10 — structura de rezistență a fuzelajului.

### 3.1.1. Sistemul de alimentare

Acest sistem, care primește benzina de la instalația de benzină descrisă la § 2.1, asigură introducerea amestecului carburant (aer și benzină) în cilindri în timpul admisiei (timpul 1). Sistemul se compune dintr-o pompă de injecție de tip LUN 5150 (fig. 3.2), conducte de legătură și un set de injectoare (câte un injector de fiecare cilindru). Pompa de injecție dozează și distribuie complet automat cantitățile de benzină pentru fiecare cilindru, în întregul domeniu de variație a turației motorului, ținând seamă și de altitudinea avionului deasupra nivelului mării.

Funcționarea pompei LUN 5150 este următoarea: benzina este aspirată prin ștuțul 1 cu ajutorul pompei cu palete 3. După ce trece prin filtrul 2, benzina este refulată sub o presiune de 0,2—0,3 at, în camera de aerisire 7. Această presiune poate fi reglată cu supapa 4, prin înlocuirea arcului 5, care apasă supapa pe scaunul ei. Pentru măsurarea presiunii există ștuțul 6, de unde se transmite la aparatul indicator din cabina de pilotaj. Gazele separate în camera de aerisire 7 sînt înapoiate, cu fluxul de reîntoarcere a benzinei, prin racordul 9 în rezervorul prevăzut pe avion (v. fig. 2.1, poz. 21).

Evacuarea aerului se realizează cu ajutorul celor trei orificii calibrate 8, unul aflându-se la partea superioară a camerei de aerisire 7 și două la partea inferioară, astfel că, în orice poziție a motorului, gazele pot fi eliminate prin aceste orificii în conducta de returnare datorită suprapresiunii pe care o are benzina.

Pompa de injecție propriu-zisă aspiră benzina cu două pistonase 10 (în fig. 3.2 se vede numai unul), care, prin sertarul de distribuție 11, este trecută apoi în racordul 12 al conductei de injecție a cilindrului respectiv. Cursa pistoanelor se realizează cu trei came 13, prevăzute pe suprafața frontală a roții dințate a dispozitivului de acționare a pompei. Cursa camelor 13

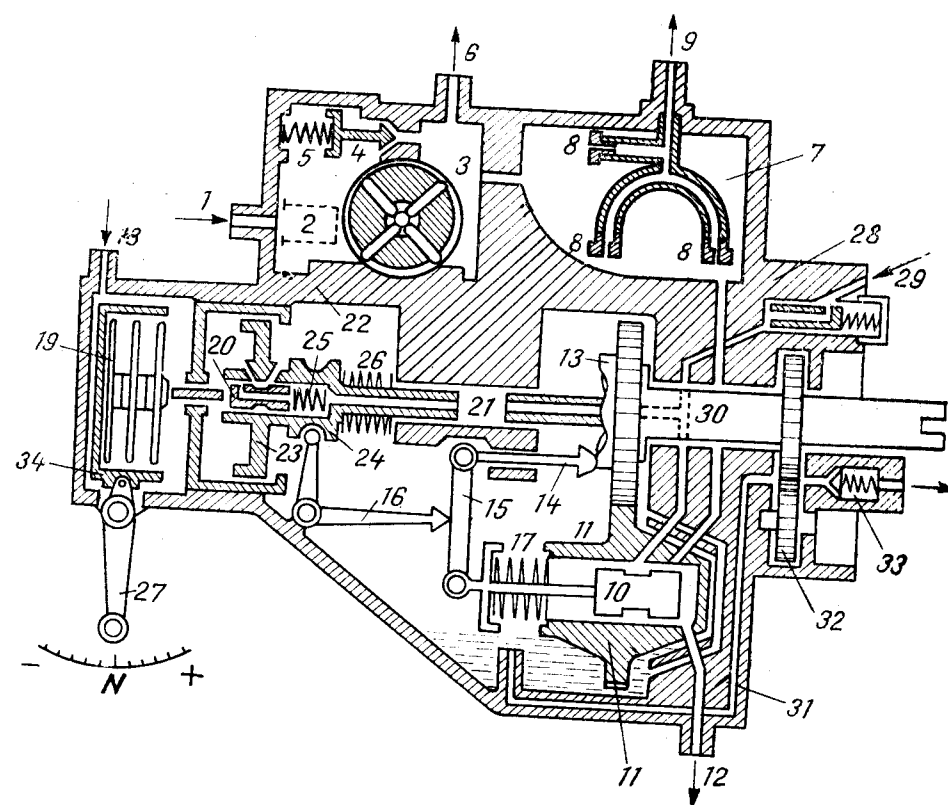


Fig. 3.2. Pompa de injecție LUN 5150:

1 — ștuț de intrare a benzinei; 2 — filtru de intrare; 3 — pompă de alimentare cu palete; 4 — supapă de reglare a presiunii; 5 — arc reglare presiune; 6 — ștuț măsurare presiune benzină; 7 — cameră de aerisire; 8 — orificii calibrate pentru eliminare gaze; 9 — ștuț returnare gaze și fluxul suplimentar de combustibil; 10 — pistonase (2 buc); 11 — sertar de distribuție; 12 — racordul conductei de injecție; 13 — came (3 buc); 14 — împingător; 15 — culbutor; 16 — braț de reglare; 17 — arc readucător; 18 — ștuț intrare aer din galeria (conducta) de aspirație; 19 — set capsule barometrice; 20 — pistonul de preaplin al servomecanismului; 21 — pistonul servomecanismului; 22 — cilindru servomecanismului; 23 — arc readucător; 24 — bușă de reglare a servomecanismului; 25 și 26 — arc readucător; 27 — pârghie pentru reglarea manuală a amestecului carburant; 28 — flanșă; 29 — orificiu intrare ulei în supapa de reducere a presiunii de la 3,5—4 at la 2 at; 30 — lagărul roții dințate de acționare; 31 — conductă returnare ulei; 32 — pompă aspirație ulei; 33 — supapă de sens; 34 — locușul setului de capsule.

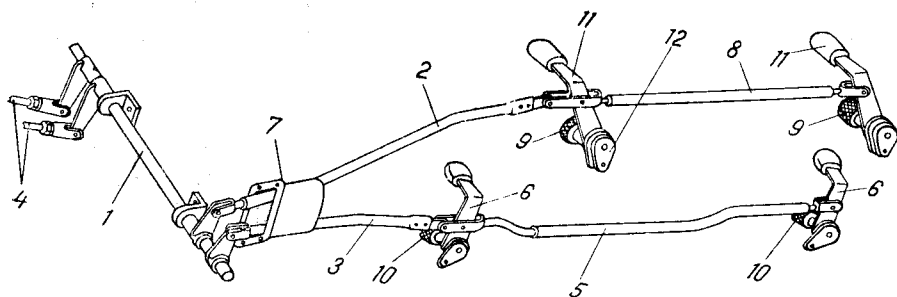


Fig. 3.3. Comenzile motorului:

1 — tija transversală; 2 — tija de acționare a manetei de gaze; 3 — tija de acționare a manetei de corecție a amestecului; 4 — tije de acționare spre motor; 5 — tija de legătură a manetelor de corecție; 6 — manetă de corecție a amestecului; 7 — capac al tijelor de ghidaj; 8 — tija de legătură a manetelor de gaze; 9 — piuliță de blocare a manetei de gaze; 10 — piuliță de blocare a manetei de corecție a amestecului; 11 — maneta de gaze; 12 — șaibe de fricțiune.

este transmisă prin împingătorul 14 la culbutorul 15, care se reazemă pe brațul de reglare 16. Acest braț modifică raportul de transmitere între brațele de pîrghie, în urma cărui fapt cursa pistonului, și prin aceasta și cantitatea de benzină injectată, se modifică. Pistonașul 10 este împins înapoi de arcul readucător 17.

Reglarea cantității injectate se face conform presiunii aerului din galeria de admisie, presiune care se modifică cu maneta de gaze din cabina de pilotaj (v. fig. 3.3, poz. 11), care deschide mai mult sau mai puțin un fluturas. Această presiune este transmisă printr-un tub flexibil și ștuțul 18 al pompei de injecție, la un set de capsule barometrice 19. Acestea se află într-o carcasă, 34, ce poate fi mișcată cu levierul 27, legat cu comanda de îmbogățire sau sărăcire a amestecului din cabina de pilotaj (v. fig. 3.3, poz. 6).

La aceeași poziție a fluturășului din galeria de admisie setul de capsule va lucra și ca un corector altimetric, în funcție de altitudinea la care se zboară. Deci, modificarea presiunii transmise prin ștuțul 18 (v. fig. 3.2) la setul de capsule 19 modifică cantitatea de benzină injectată la cilindri în felul următor: setul de capsule acționează cu partea liberă asupra pistonului de preaplin 20 de la servomecanismul de reglare, care se compune din cilindrul 22, pistonul 23, cu bușca de reglare 24, ce deplasează brațul de reglare 16. Pistonul și pistonul de preaplin sînt împinse în pozițiile lor inițiale de arcurile 25 și 26. Uleiul sub presiune din sistemul de ungere al motorului este condus, printr-un orificiu din flanșa 28, în supapa de reducere a presiunii 29, care reduce presiunea uleiului de la 3,5—4 at la 2 at. Uleiul cu această presiune redusă unge pe de o parte lagărul roții dințate 30, iar pe de altă parte sertarul de distribuție 11. Prin acest sertar uleiul curge în șanțul din pistonul de injecție 10, care în felul acesta este uns și protejat împotriva pătrunderii benzinei. În continuare uleiul sub presiune redusă curge în spațiul gol din jurul roții de acționare, trecînd apoi în conducta de preaplin 27, ca ulei de lucru al servomecanismului. Uleiul returnat de la lagăre și uleiul de preaplin de la servomecanismul de reglare este aspirat, prin conducta 31, de pompa

cu roți dințate 32 și refulat prin supapa de sens 33 în sistemul de ungere al motorului.

Deci, dacă presiunea la setul de capsule 19 crește în urma acționării manetei de gaze din cabina de pilotaj, acestea vor fi comprimate, ceea ce va permite ca pistonul 23 cu bușca de reglare 24 să se deplaseze spre stînga. Aceasta va avea ca rezultat mișcarea brațului de reglare 16 către articulația superioară a culbutorului 15, în acest fel mărindu-se cursa de injecție a pistonului 10. Dacă se reduc gazele, situația se inversează: capsulele, prin dilatare, vor împinge și deplasa spre dreapta pistonul 23 și bușca de reglare 24. Brațul de reglare 16 se va deplasa în jos pe culbutorul 15, ceea ce va avea ca rezultat micșorarea cursei pistonului 10. Dacă la aceeași poziție a fluturășului din galeria de admisie presiunea aerului scade sau crește datorită schimbării altitudinii, capsulele barometrice 19 vor acționa în mod similar, lucrînd în această situație ca un corector altimetric, căutînd să mențină proporția dintre benzină și aer în limitele optime. Astfel, dacă altitudinea crește, aerul se rarefiă, deci va trebui injectată o cantitate de benzină mai mică în galeria de admisie. Presiunea mai mică se transmite la capsulele 19, acestea dilatăndu-se; în final se micșorează cursa pistonului 10, deci cantitatea de benzină injectată va fi mai mică. Situația se petrece invers dacă de la altitudine mai mare se zboară către una mai mică.

În cazul cînd presiunea uleiului din sistemul de ungere a motorului scade sub 0,1 at, ceea ce înseamnă apariția unei defecțiuni (conductă de ulei spartă, pompă de refulare defectă etc.), servomecanismul de reglare face să se injecteze automat o cantitate mai mare de benzină, astfel că amestecul carburant devine prea bogat și motorul se oprește, fiind protejat împotriva gripării care s-ar fi produs dacă ar fi funcționat în continuare.

Această îmbogățire automată a amestecului ajută și la pornirea motorului. Cînd timpul este răcoros și motorul este rece, amestecul necesar pentru pornirea motorului se reglează cu maneta de corecție a amestecului (fig. 3.3, poz. 6), care acționează asupra levierului 27 și acesta asupra setului de capsule 19, care se eliberează în urma mișcării manetei. Deci capsulele se vor deplasa spre stînga, ceea ce va face și servomecanismul de reglare, care va poziționa brațul de reglare 16 la cantitatea maximă de benzină injectată (gaze în plin). Această cantitate de benzină corespunde aproximativ cu o cantitate de trei ori mai mare decît cea necesară pentru puterea normală a motorului. Presiunea benzinei în conducta de injecție este de 3,3—3,7 at.

Turațiile și presiunile la admisie ale motorului M 137 AZ sînt date în tabelul 3.1.

Tabelul 3.1

Puteri — turații — presiuni de admisie la motorul M 137 AZ

Regimul	Puterea, CP	Turația, rot/min	Presiunea, at	Limitări de durată
Maxim de decolare	180 ± 2,5%	2750 ± 3%	1,02 ± 0,02	max 5 min
Maxim continuu	160 ± 2,5%	2680 ± 3%	0,965 ± 0,02	Fără limită
Maxim de croazieră	140 ± 2,5%	2580 ± 3%	0,890 maxim	Fără limită

### 3.1.2. Sistemul de ungere al motorului M 137 AZ

Circulația uleiului în interiorul motorului este asigurată de o pompă de presiune, 10 (fig. 3.4), și de două pompe de aspirație, una principală 9 și una auxiliară 7. Pompa de presiune refulează uleiul pentru a unge lagărele

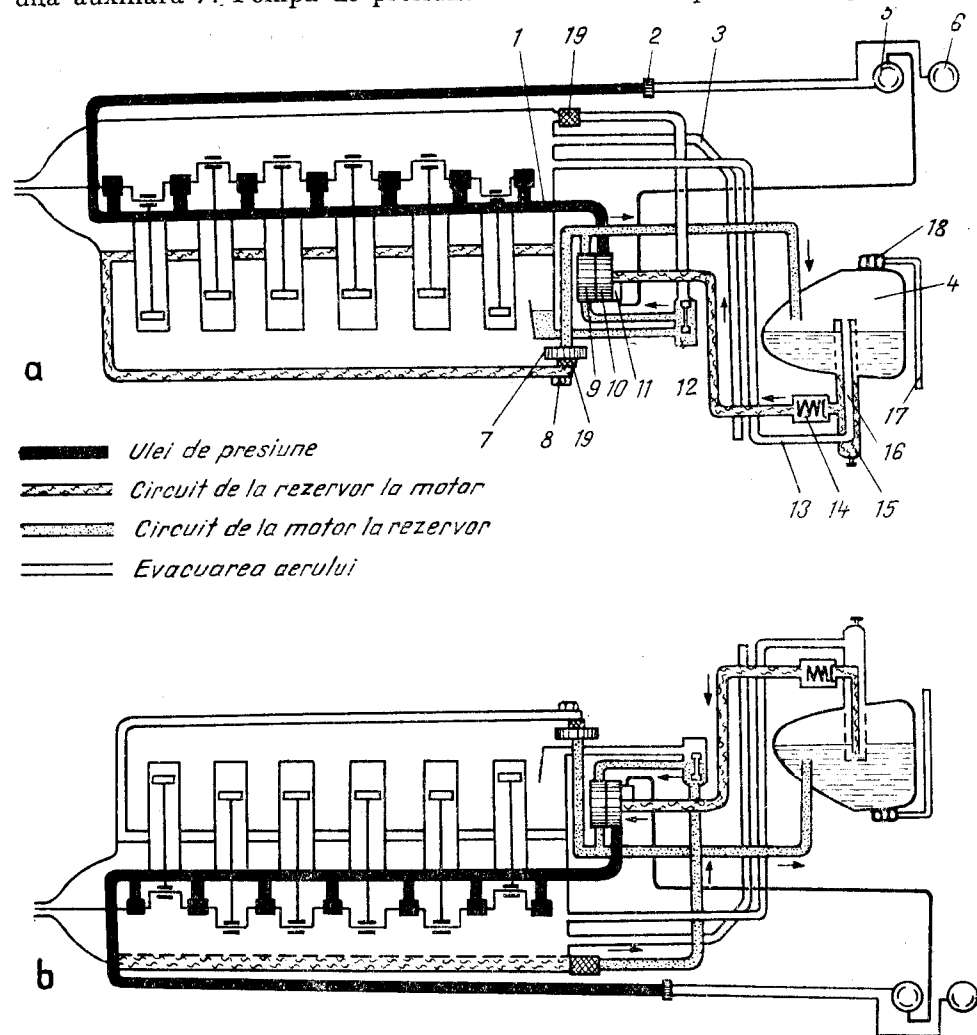


Fig. 3.4. Schema sistemului de ungere al motorului M 137 AZ și a instalației de ulei a avionului ZLIN 726:

1 - circuitul uleiului la lagărele motorului; 2 - transmisor de presiune a uleiului; 3 - evacuarea aerului din carterul arborelui cotit; 4 - rezervor de ulei; 5 - triplu indicator (temperatură ulei intrare, presiune ulei și presiune benzină); 6 - dublu indicator (presiune ulei, presiune benzină); 7 - pompă de aspirație auxiliară; 8 - bușon de golire; 9 - pompă de aspirație; 10 - pompă de presiune; 11 - filtru triplu intrare și transmisor bușon de golire; 12 - supapă cu dublu sens cu bile; 13 - evacuarea aerului din rezervorul de ulei; 14 - supapă de sens (refiner); 15 - supapă gravitațională cu filtru; 16 - corpul supapei gravitaționale; 17 - scavă de scurge; 18 - bușon de alimentare; 19 - filtru.

principale și lagărele de bielă ale arborelui cotit, roțile auxiliare de acționare, arborele cu came și pompa de injecție. Pompa auxiliară aspiră uleiul din carcasa arborelui cu came și îl trimite în colectorul de ulei. La pompa principală de aspirație este montată supapa cu dublu sens cu bile 12, care, la schimbarea poziției motorului, comută aspirarea uleiului fie de la colectorul de ulei în zborul normal (fig. 3.4,a), fie de la capacul superior în timpul zborului pe spate (acrobatic — fig. 3.4, b). Presiunea uleiului reglată inițial de fabrică este de 3,5—4 at.

### 3.1.3. Sistemul de aprindere

Aprinderea amestecului carburant în fiecare cilindru se realizează cu două bujii, fiecare alimentată separat de la câte un magnetou. Magnetoul din dreapta alimentează cu curent bujiile de pe partea de admisie iar cel

din stânga — bujiile de pe partea de evacuare a motorului (fig. 3.5). Toate conductoarele electrice sînt ecranate. Reglarea avansului la aprindere se efectuează automat de la circa 1 000 rot/min, pînă la 1 600 rot/min, cînd atinge valoarea maximă de 15°. Ordinea de aprindere este: 1—5—3—6—2—4.

În cabina pilotului este montat un întrerupător pentru comanda aprinderii (contact magnetouri, v. fig. 1.8), care este legat prin intermediul cablurilor de scurt-circuitare cu bornele corespunzătoare de la magnetouri, precum și cu masa motorului, acesta fiind izolat față de batiul său. Întrerupătorul are pozițiile:  $M_1$  (magnetoul din dreapta),  $M_2$  (magnetoul din stînga) și  $M_1 + M_2$  (ambele magnetouri). Pentru amplificarea scintei la pornirea motorului s-a conectat un buzer de pornire (amplificator de tensiune), în circuitul magnetoului din dreapta.

**Atenție!** Trebuie de reținut că, chiar cu întrerupătorul magnetourilor pe poziția „tăiat” (pe nici un magnetou), aprinderea poate avea loc dacă circuitul de scurt-circuitare a unui magnetou este întrerupt (cablul rupt sau borna de la magnetou

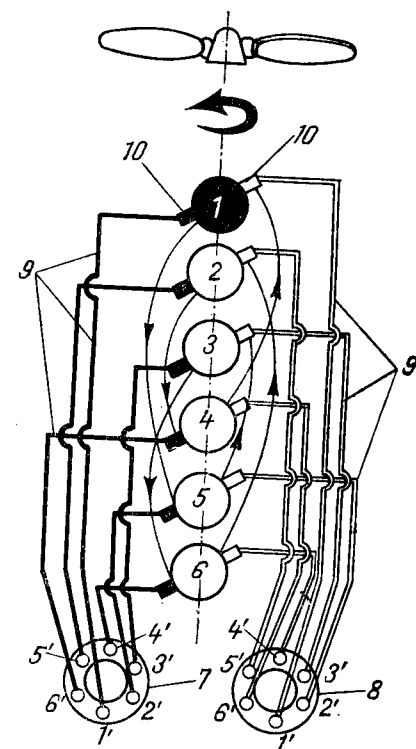


Fig. 3.5. Schema sistemului de aprindere al motorului M 137 AZ:

1-6 - cilindrii motorului; 7 - magnetoul stînga; 8 - magnetoul dreapta; 9 - conductoare electrice; 10 - bujii; ordinea de aprindere: 1-5-3-6-2-4; 1'-6' - bornele magnetourilor.



desfăcută). Aceasta înseamnă că mișcarea elicei manual trebuie făcută după o prealabilă și serioasă verificare a circuitului de scurtcircuitare, pentru a se preveni eventualele accidente.

### 3.1.4. Sistemul de răcire al motorului

Motorul M 137 AZ este răcit cu aer. La răcirea motorului concură însă, în parte, și uleiul de ungere, care la ieșirea din motor este trimis în rezervorul de ulei. Acest rezervor este răcit de aerul care intră printr-o fantă reglabilă din partea stângă a planului central. Cilindrii și chiulasele motorului, pentru a

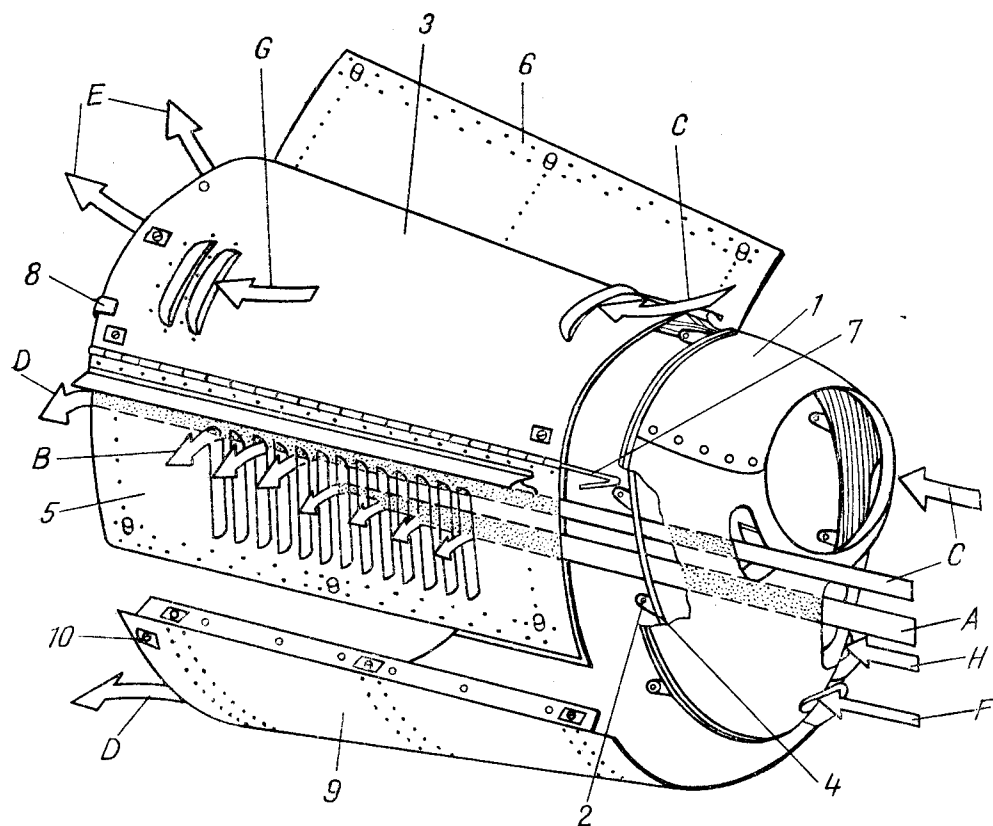


Fig. 3.6. Sistemul de răcire al motorului M 137 AZ:

A - intrarea aerului în sistemul de răcire al motorului; B - ieșirea aerului din jurul cilindrilor; C - aer de răcire a carterului motorului; D, E - ieșirea aerului cald; F - aer de răcire a carcasei axului cu came a motorului; G - intrarea aerului pentru admisie; H - intrarea aerului în schimbătorul de căldură; 1 - capota anterioară din două bucăți; 2 - fixarea capotei anterioare; 3 - capota superioară demontabilă; 4 - ranforsarea capotei anterioare; 5 - capota dreaptă demontabilă; 6 - capota stângă demontabilă; 7 - axul articulației laterale; 8 - suport al capotei laterale deschise; 9 - capota inferioară; 10 - ținuturi.

avea o suprafață mai mare de răcire, sînt nervurate. Chiulasele, care sînt supuse la temperaturi maxime, sînt turnate din aliaj special de aluminiu. Conducerea aerului pentru răcirea cilindrilor, a carterului motorului și a carcasei axului cu came este realizată de capotele motorului și pereții deflec-torii din interiorul acestora, așa cum se arată în fig. 3.6. Astfel, de-a lungul liniei de cilindri, în partea stîngă, este format un tunel închis la capătul din spate, în care aerul curge transversal prin fantele dintre cilindri.

### 3.2. Elicea

Elicea este elementul care asigură avionului tracțiunea pentru a realiza viteza ce-i conferă portanța necesară zborului.

Elicea cu pas variabil automat are scopul de a menține turația constantă chiar dacă viteza avionului variază datorită faptului că acesta este în pantă de urcare sau coborîre. Turația se selectează de către pilot cu maneta de gaze, iar regulatorul de turație o menține apoi constantă, indiferent de viteza de zbor. Astfel, regulatorul de turație comandă mărirea pasului de la  $\varphi_1$  la  $\varphi_2$  cînd viteza crește de la  $V_1$  la  $V_2$ , ceea ce duce la mărirea unghiului de incidență aerodinamic  $i$  de la  $i_1$  la  $i_2$  (fig. 3.7). Regulatorul de turație poziționează elicea la acest nou unghi de incidență, ce duce la mărirea rezistenței la rotire, turația  $n$  rămînînd aceeași. În caz de scădere a vitezei de la  $V_2$  la  $V_1$ , spre exemplu în panta de urcare, regulatorul de turație poziționează elicea de la  $i_2$  la  $i_1$ , astfel că unghiul  $i_1$  devine mai mic ca unghiul  $i_2$ , ceea ce face ca rezistența la rotire a elicei să scadă astfel că turația  $n$  se menține constantă. Orice regulator însă menține turația constantă numai între anumite limite ale vitezelor avionului, limite în afara cărora turația variază ca la o elice cu pas fix, deoarece și elicea cu pas variabil nu poate varia unghiul de incidență geometric decît între  $\varphi_{min}$  și  $\varphi_{max}$ .

Din fig. 3.7 se observă că regulatorul de turație poziționează palele elicei la un unghi de incidență aerodinamic  $i$  astfel ca suma rezistențelor ce apar la rotire să fie constantă ( $Q_z + Q_x = \text{const}$ ), aceasta pentru ca momentul rezistent la rotire al elicei să fie egal cu momentul rotitor transmis de motor la butucul elicei. Dar în acest timp tracțiunea elicei variază, fiind rezultatul diferenței  $T_z - T_x$ .

De obicei regulatorul de turație are ca element principal un echipament centrifugal care, la variația turației elicei, la aceeași poziție a manetei de gaze, comandă modificarea unghiului palelor astfel ca turația să se mențină constantă. Elicea avionului ZLIN 726 este bipală, cu un diametru de 2 m, de tip V-503 A, cu pas variabil automat. Între această elice și una cu turația constantă există o diferență fundamentală, deoarece comanda pentru modificarea unghiului palelor nu se realizează prin modificarea turației elicei sau a motorului, care implică și modificarea turației echipamentului centrifugal al regulatorului de turație, ci prin modificarea vitezei de înaintare a avionului, ce împinge mai mult sau mai puțin caserola (coiful) elicei. Caserola, care da-

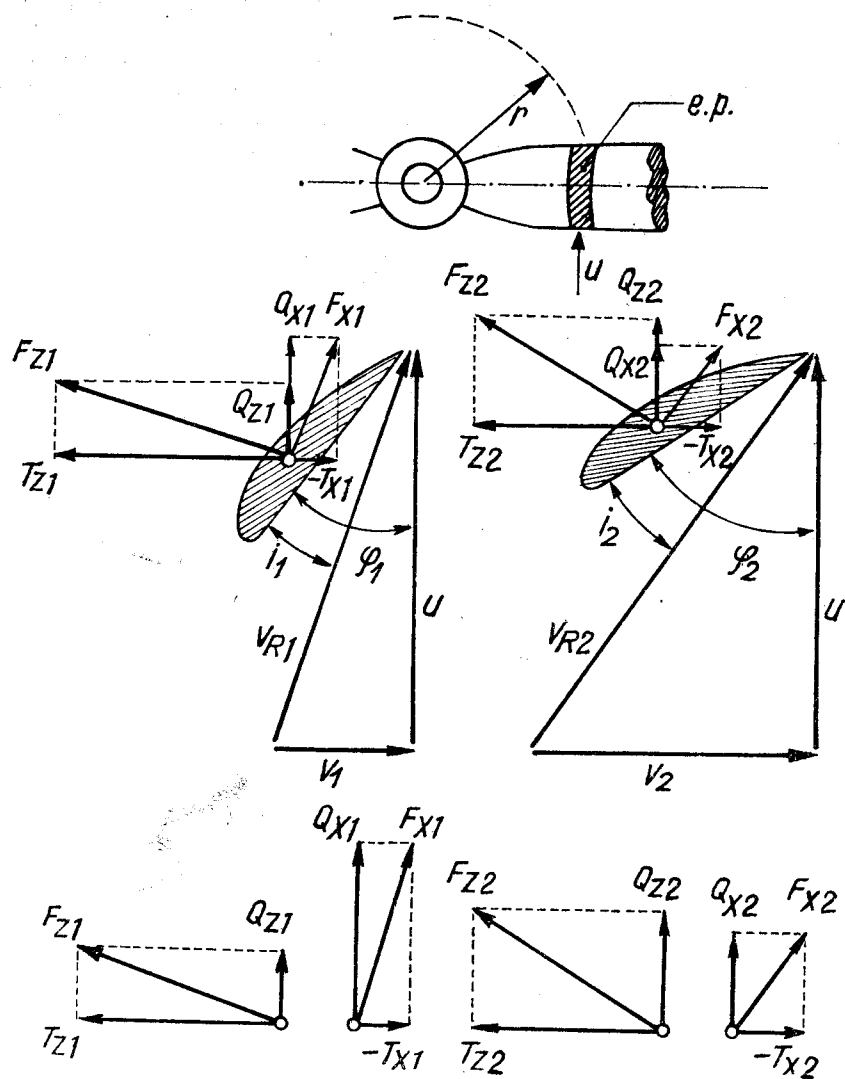


Fig. 3.7. Forțele aerodinamice ce acționează la elicea cu pas variabil automat:

*e.p.* reprezintă un element de pală la raza de control;  $u$  — viteza tangențială a palei la raza de control ( $u = 2\pi r n / 60$  [m/s], unde  $r$  este raza de control, în m și  $n$  — turația, în rot/min);  $V_1, V_2$  — viteza avionului în urcare, respectiv în coborîre, în m/s;  $V_{R1}, V_{R2}$  — vitezele rezultante pe pală;  $\alpha_1, \alpha_2$  — unghiurile de incidență geometrice ale palei la  $V_1$ , respectiv  $V_2$ ;  $i_1, i_2$  — unghiurile de incidență aerodinamice ale palei la  $V_1$ , respectiv  $V_2$ ;  $F_{z1}, F_{z2}$  — forța portantă totală a palei la  $\alpha_1$  și  $\alpha_2$ ;  $T_{z1}, T_{z2}$  — tracțiunea palei la  $\alpha_1$ , respectiv  $\alpha_2$ ;  $Q_{z1}, Q_{z2}$  — rezistențele la rotire la  $\alpha_1$ , respectiv  $\alpha_2$ ;  $F_{x1}, F_{x2}$  — rezistența totală la rotire a palei la  $\alpha_1$  și  $\alpha_2$ ;  $Q_{x1}, Q_{x2}$  — rezistența efectivă la rotire a palei la  $\alpha_1$  și  $\alpha_2$ ;  $T_{x1}, T_{x2}$  — tracțiunea negativă la  $\alpha_1$  și  $\alpha_2$ . La aceeași poziție a manetei de gaze regulatorul de turație fixează palele elicei în diversele evoluții la un unghi de incidență astfel ca să existe egalitatea  $Q_{z1} + Q_{z2} = Q_{z3} + Q_{z4} \dots = \text{const}$ , corespunzător momentului cuplului transmis de motor  $M_K$ .

torită unor profiluri se rotește independent de elice, face parte din mecanismul de reglare a unghiului de incidență al palelor elicei, de aceea nu este permis ca aceasta să fie apăsată sau trasă pentru a nu interveni deteriorări (dereglări). Elicea este reglată de uzina producătoare astfel încît turația motorului la admisie constantă (maneta de gaze la o poziție dată), o dată cu creșterea vitezei de înaintare a avionului, crește ușor și apoi scade ușor. Turația maximă se atinge la o viteză a avionului între 100 și 120 km/h (fig. 3.8). La viteze ale avionului mai mari decît acestea, caserola este împinsă din ce în ce mai mult, comandînd astfel mărirea unghiului de incidență al palelor. La scăderea vitezei situația se inversează, în sensul că unghiul de incidență datorită revenirii caserolei, se micșorează pentru a se menține turația.

La o viteză constantă a avionului, turația motorului se modifică o dată cu schimbarea admisiei aerului (modificarea poziției manetei de gaze), ceea ce înseamnă că la o putere mai mare a motorului îi corespunde o turație mai mare, iar unei puteri mai mici îi corespunde o turație mai mică. De aici rezultă că la o elice bine reglată nu poate apărea niciodată o supraturare a motorului, chiar dacă modificarea puterii motorului s-a făcut brusc. Aceasta are o importanță foarte mare, în special pentru avioanele de acrobație, dar și pentru celelalte avioane în cazul ratării aterizării.

**Atenție!** Pentru asigurarea funcționării elicei în parametrii optimi indicați de constructor este necesar ca în zborurile tehnice piloții să verifice funcționarea conform diagramei de la fig. 3.8.

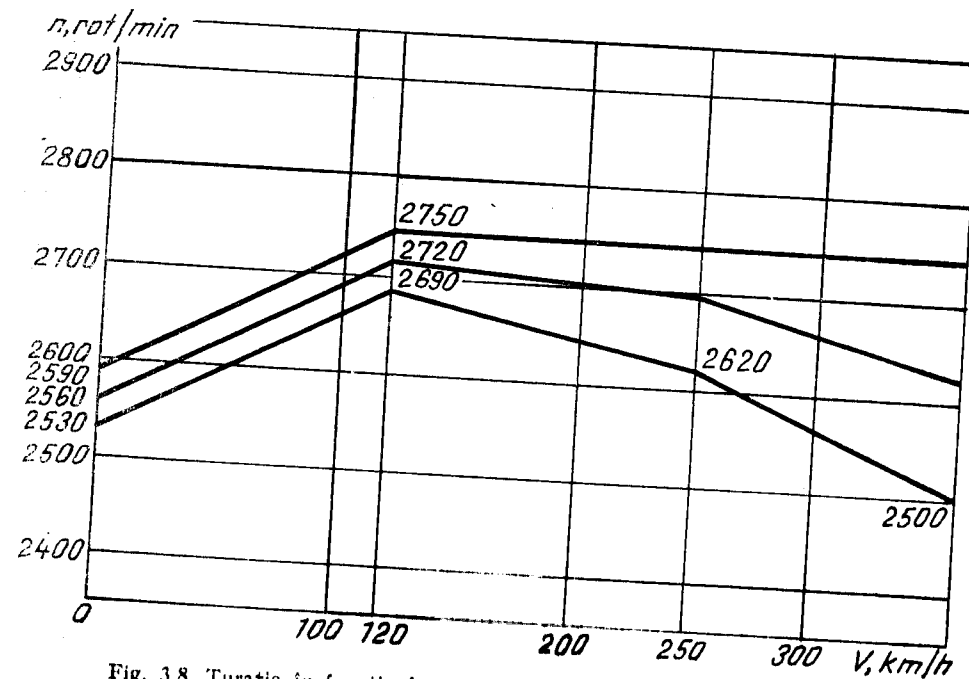


Fig. 3.8. Turația în funcție de viteză la elicea cu pas variabil V-503 A.

## LIMITĂRI (RESTRICȚII)

Pentru orice avion construit fabrica producătoare prevede o serie de limitări, care trebuie respectate cu strictețe, în special de personalul navigant, încălcarea acestora putând duce de la simple evenimente de zbor până la catastrofe. Insistăm asupra respectării cu strictețe a limitărilor impuse, deoarece au fost cazuri când unii piloți au încălcat anumite limitări impuse celei avionului, iar în zborurile următoare, cu alți piloți, în evoluții normale, s-au produs evenimente de zbor mai mult sau mai puțin grave. Problema limitărilor trebuie deci privită cu toată seriozitatea de tot personalul care participă la executarea zborurilor.

După cum personalului tehnic i se cere să aplice întocmai instrucțiunile tehnice de întreținere, reparare și exploatare la sol a avionului, în mod similar personalul navigant trebuie să-și însușească și să respecte în cele mai mici detalii instrucțiunile de exploatare a avionului în zbor, în care sunt specificate în mod clar limitările (restricțiile) impuse de constructor. În general, restricțiile, ca denumiri, sunt aceleași pentru majoritatea avioanelor, diferind însă ca valori: de exemplu, limitări la greutate, viteze, factori de sarcină, centraj etc.

Trebuie de avut în vedere că producătorul avionului, după darea în exploatare a acestuia, poate modifica anumite restricții sau introduce altele noi. În acest caz, producătorul trimite beneficiarilor un buletin cu paginile ce se modifică din instrucțiunile de exploatare în zbor (manualul de zbor), beneficiarul având sarcina să înlocuiască paginile inițiale din manual cu cele modificate și totodată să le facă cunoscut conținutul acestora personalului navigant, pentru ca acesta să ia măsuri în consecință. În cele ce urmează se va insista asupra principalelor limitări pe care uzina producătoare le impune pentru avionul ZLIN 726.

### 4.1. Restricții de greutate

Restricțiile de greutate trebuie respectate pentru a nu se ajunge la situații care să periclitaze integritatea avionului, de exemplu aterizarea cu o greutate peste cea maximă admisă, când celula și trenul de aterizare sunt

supuse la solicitări care le pot produce deformații permanente, sau în timpul resurselor pronunțate, când se poate ajunge la o forță portantă  $F_z$  care să solicite peste normal aripa, depășindu-se factorul de sarcină admis în exploatare.

Depășirea greutății maxime duce și la modificarea a numeroase date tehnice și performanțe ale avionului ca: viteze la decolare, la aterizare, limită etc.), distanțele de decolare și aterizare, factorul de sarcină, centrajul avionului, raza de acțiune etc. La avionul ZLIN 726 restricțiile de greutate sunt cele din tabelul 4.1.

Tabelul 4.1

Greutăți maxime la decolare și aterizare

Categoria avionului	Greutatea maximă de decolare, kgf	Greutatea maximă de aterizare, kgf
Acrobație	940	940
Normală	1000	950

În tabelul 4.2 se arată încărcătura utilă și greutatea avionului gol la categoria acrobație și standard.

Se observă că la avionul categoria normală cele 50 kgf în plus la încărcătura utilă au dus la restricții de greutate la aterizare, ceea ce înseamnă că dacă se decolează cu  $G_M = 1\ 000$  kgf și trebuie să se aterizeze imediat (nu s-au consumat circa 50 kgf benzina + ulei), trebuie ca aceasta să se facă cu foarte mare atenție, fără bonturi, plăcări etc. La avioanele mari de transport, în asemenea situații există posibilitatea de a se lăsa surplusul de combustibil pentru a se ateriza fără riscuri.

Tabelul 4.2

Sarcina utilă maximă admisă

Categoria avionului	Încărcătura maximă utilă, kgf	Greutatea avionului gol, kgf
Acrobație	250	690
Normală	300	700

### 4.2. Limitări datorită factorului de sarcină

Prin factorul de sarcină  $n$  se înțelege raportul dintre portanța aripii  $F_z$ , într-o evoluție oarecare a avionului și greutatea acestuia:  $n = F_z/G$ . În zbor sunt numeroase cazurile când  $F_z$  este mai mare decât  $G$ , astfel în resurse (pozitive sau negative), în viraje, în special în cele mult înclinate, în zborul în atmosferă agitată și mai cu seamă la executarea figurilor acrobatică. În evoluțiile avionului nu trebuie să se depășească factorul de sarcină admis în exploatare  $n$ ,

(pozitiv sau negativ), în caz contrar putînd apărea deformații permanente, care produc dificultăți în pilotarea avionului.

Insistăm asupra înțelegerii importanței cunoașterii și respectării factorului de sarcină, deoarece mai sînt situații cînd acesta este tratat cu superficialitate. Trebuie reținut neapărat că, la depășirea factorului de sarcină admis în exploatare multiplicat cu un coeficient de siguranță (de regulă 1,5), avionul se rupe ( $n_r = 1,5 n_e$ ). De asemenea, la același avion, valoarea factorului de sarcină admis în exploatare pentru o anumită greutate  $G_1$  variază în funcție de altă greutate  $G_2$  după relația  $n_{e2} = n_{e1} \cdot G_1/G_2$ . Deci dacă  $G_2 > G_1$ , rezultă  $n_{e2} < n_{e1}$ , ceea ce înseamnă că, cu cît greutatea crește, cu atît factorul de sarcină se micșorează. Din această cauză  $n_e$  se indică pentru greutăți variînd de la greutatea minimă la greutatea maximă. Atunci cînd nu se precizează greutățile, înseamnă că  $n_e$  se consideră pentru greutatea maximă  $G_M$ .

În tabelul 4.3 se dau factorii de sarcină admiși în exploatare pentru avionul ZLIN 726.

Tabelul 4.3

Categorie avionului	Factori de sarcină	
	Pozitiv	Negativ
Acrobație	6	3
Normal	3,8	1,5

În fig. 4.1 se arată un grafic cu aria manevrelor ce se încadrează în limitele de viteză și factorii de sarcină admiși pentru avionul normal și pentru avionul acrobatic.

Este important de știut, pentru orice avion, la ce viteză se poate executa o tragere bruscă de manșă în situații extreme (evitare de abordaj, a unui obstacol etc.) fără însă a depăși  $n_e$ . Aceasta se poate afla cu relația

$$V_R = V_L \sqrt{n_e} \text{ [km/h]},$$

$V_R$  fiind viteza de resursă și  $V_L$  — viteza limită. Astfel, pentru avionul ZLIN 726 normal cu  $V_L = 107$  km/h și  $n_e = 3,8$ , rezultă  $V_R = 208$  km/h, iar pentru avionul ZLIN 726 acrobatic cu  $V_L = 107$  km/h și  $n_e = 6$ , rezultă  $V_R = 262$  km/h.

De asemenea este neceră ca, aplicînd relația  $\cos \beta = 1/n_e$ , să se stabilească pînă la ce unghi  $\beta$  se poate inclina avionul, fără a exista pericolul de deformare sau rupere. În cazul avionului ZLIN normal  $\cos \beta = 1/3,8 = 0,264$ , de unde rezultă  $\angle \beta_M \approx 74^\circ 30'$ , iar pentru avionul ZLIN acrobatic  $\cos \beta = 1/6 = 0,167$ , de unde rezultă  $\angle \beta_M \approx 80^\circ 30'$ .

Este evident că la executarea virajelor cu avioanele respective cu înclinări mai mari decît unghiurile calculate se produc sarcini ce duc la depășirea factorilor de sarcină admiși, care, în acest caz, se numesc *suprasarcini*. Datorită ignorării acestui lucru au fost cazuri cînd, neținîndu-se seamă de posibilitățile de înclinare a avionului în viraj sau bruscîndu-se manșa în

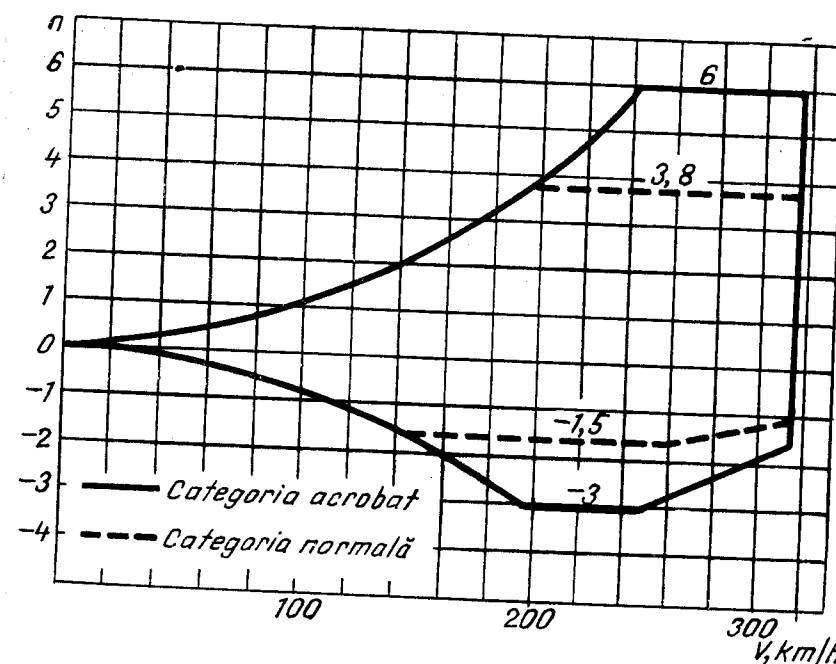


Fig. 4.1. Aria manevrelor în funcție de factorii de sarcină.

resursă la viteze peste cele admise acestei manevre, s-a ajuns astfel la compromiterea celulei, în special a aripii, din cauza cedării structurii de rezistență a acesteia în zona de încastrare în fuselaj sau ondulării învelișului.

Din relația  $\cos \beta = 1/n$  se poate calcula valoarea factorului de sarcină în viraj în funcție de înclinare, astfel  $n_v = 1/\cos \beta$ , ceea ce înseamnă că într-un viraj corect orice tip de avion, de orice greutate și la orice viteză, este supus aceluiași factor de sarcină, acesta depinzînd exclusiv de valoarea înclinării ( $\angle \beta$ ).

În tabelul 4.4 se dau înclinările și factorii de sarcină ce rezultă, valabili pentru orice tip de avion. Este important de observat din acest tabel că dacă

Tabelul 4.4

Valorile factorului de sarcină în viraj funcție de înclinare

$\beta$ , grad	15	30	45	50	55	60	65	70	75	80	85
$n_v$	1,03	1,115	1,415	1,557	1,74	2	2,36	2,93	3,86	5,75	11,5

pentru un viraj cuprins ca înclinare între 0 și 60° (diferență de 60°), factorul de sarcină crește de la 0 la 2 (diferență 2), la un viraj cuprins numai între 60 și 85° (diferență de numai 25°), factorul de sarcină crește de la 2 la 11,5 (diferență 9,5), iar între 80 și 85° (diferență de numai 5°), factorul de sar-



cină crește de la 5,75 la 11,5, diferența fiind 5,85. Apare evident ce prejudicii pot aduce celei avionului acei piloți care se „aruncă” în viraje foarte înclinate, fără a ține seamă de factorul de sarcină admis în exploatare.

Dar pentru a se executa un viraj foarte înclinat, pe lângă relația  $\cos \beta = 1/n_e$  trebuie să se țină seamă și de relația  $\cos \beta = V_L^2/V_v^2$ , ca să se stabilească dacă avionul nu se angajează înainte de a ajunge la înclinarea admisă de  $n_e$ . Astfel dacă  $V_L^2/V_v^2 > 1/n_e$ , avionul se va angaja înainte de a se deforma, iar dacă  $V_L^2/V_v^2 < 1/n_e$ , avionul se va deforma înainte de a se angaja.

### 4.3. Limitări de centraj

Prin centrajul  $\bar{X}_c$  se înțelege raportul dintre distanța de la bordul de atac la locul unde se află centrul de greutate al avionului,  $X_c$ , măsurată pe  $CMA$ , și coarda medie aerodinamică  $CMA$ , în procente, adică

$$\bar{X}_c = (X_c/CMA) \cdot 100[\%].$$

O aripă poate avea diverse forme: eliptică, trapezoidală, dreptunghiulară etc. Orice formă însă poate fi redusă în mod convențional la o formă dreptunghiulară care să aibă aceeași suprafață și aceeași anvergură (lungime) ca cele ale aripii reale și o lățime constantă, care se numește coarda medie aerodinamică —  $CMA$  — a cărei valoare este specificată în datele constructive ale fiecărui avion.  $CMA$  are o anumită poziție față de aripa reală, ce se precizează de asemenea în datele avionului. La avionul ZLIN 726,  $CMA = 1,5682$  m, iar limitele de centraj atit pentru avionul normal, cit și pentru cel acrobatic sint: în față  $\bar{X}_c = 17,5\% CMA$ , iar în spate  $\bar{X}_c = 28,5\% CMA$ . Deci, în funcție de sarcina utilă, centrul de greutate își poate modifica poziția, dar între limitele de centraj, în caz contrar fiind compromisă siguranța zborului. Astfel, dacă centrajul față realizat este mai mic decit cel dat, atunci, cu manșa trasă complet, nu se poate obține viteza limită (la aterizare, de exemplu, nu se poate obține  $\angle i_{cr}$ ). Dacă se depășește centrajul maxim admis în spate, cu manșa împinsă în față complet nu se poate realiza viteza maximă sau la executarea figurilor acrobatice nu se pot realiza unghiuri de incidență mici ale aripii.

Valorile centrajelor date mai înainte pentru avionul ZLIN 726 sint valabile pentru greutateți pînă la 860 kgf. Pentru greutateți peste 860 kgf, limitele de centraj spate se reduc conform unui grafic de stabilire a centrajului (v. § 6.2), ajungind la 23%  $CMA$  la  $G = 1\ 000$  kgf. Pentru pilot se pune problema de a sesiza eventualitatea unui centraj depășit. Astfel, de la decolare, va lua măsuri de intrerupere promptă a acesteia în cazul că avionul la viteza de dezlipire arc tendința de a nu părăsi solul, ceea ce înseamnă centraj depășit în față sau avionul nu ridică coada la orizontală, cu toate că s-a împins manșa complet înainte, avind tendința de a se dezlipi înainte de a ajunge la viteza de dezlipire, aceasta însemnind că centrajul este depășit în spate. Au fost situații, în special la avioanele mari de transport, cînd pilotul, sesizind, la

decolare, că centrajul în față este depășit (avionul „nu lăsa coada”, rulaș prelungit), a intrerupt imediat decolarea, salvind avionul de la un eveniment.

Trebuie de reținut că distanța liniară dintre limitele de centraj este destul de mică față de mărimea  $CMA$ . Astfel, la avionul ZLIN 726, unde  $CMA = 1,5682$  m, iar spațiul de centraj reprezentind 28,5 ... 17,5 = 11%, această distanță este  $156,82 \times 0,11 = 17,25$  cm. Deci centrul de greutate al avionului se poate poziționa pe o distanță de numai 17,25 cm (între centraj față și centraj spate). La  $G = 1\ 000$  kgf, această distanță se reduce la aproximativ jumătate, adică la 8,64 cm.

### 4.4. Limitări de viteză și înălțime

Uzina producătoare stabilește, în urma calculelor și probelor în zbor, limitele de viteze care trebuie respectate în diverse evoluții, pentru ca siguranța zborului să nu fie compromisă, precum și viteza pentru zborul orizontal în vederea realizării unui zbor economic. În tabelul 4.5 se dau limitele vitezelor mai importante pentru avionul ZLIN 726.

Plafonul maxim practic cu flapsurile pe neutru, trenul escamotat și motorul la  $n = 2\ 750$  rot/min este la acest avion de 4 500 m. Prin plafon maxim practic se înțelege altitudinea la care avionul mai are posibilitatea să realizeze o viteză ascensională  $W$  de 0,5 m/s.

Tabelul 4.5

Limite de viteze, în km/h, pentru avionul ZLIN 726

Viteza	Categoria avionului	
	Acrobație	Normal
Viteza maximă admisibilă de zbor (excepțional) $V_{NE}$	300	300
Viteza maximă admisibilă de croazieră $V_{NO}$	232	220
Viteza de manevră $V_A$	235	194
Viteza maximă de zbor cu flapsul scos $V_{FE}$	152	152
Viteza maximă de zbor pentru scoaterea trenului $V_{LO}$	140	140
Viteza maximă de zbor cu trenul scos $V_{LE}$	300	300
Viteza maximă admisibilă de zbor pentru evoluții numai din palonier	160	—
Viteza limită cu flaps 0° și tren escamotat	107	110
Viteza limită cu flaps 15° și tren scos	104	108
Viteza limită cu flaps 40° și tren scos, regim aterizare	98	98

În tabelul 4.6 se arată vitezele ce se recomandă pentru intrarea în diverse evoluții cu avionul acrobatic sau în dublă comandă, cu respectarea limitărilor la greutate, centraje și grupul motopropulsor.

Tabelul 4.6

Viteze de intrare în evoluții la avionul ZLIN 726 acrobatic

Denumirea evoluției	Viteza recomandată de intrare în evoluție, km/h
Viraj cabrat	220
Viraj strins ( $\alpha \beta > 45^\circ$ )	200
Glisadă	130—140
Luping	220
Imelman	240
Răsturnare	130
Ranversare	200
Tonou	180
Vrie, maximum 6 ture	110
Zbor pe spate	190
Viraj strins în zbor pe spate ( $\alpha \beta \leq 45^\circ$ )	180—200
Luping inversat din zbor normal	105
Luping inversat din zbor pe spate	250
Vrie din zbor pe spate	130—140
Tonou rapid tras din zbor normal	160
Tonou rapid împins din zbor normal	150

Detalii privind executarea figurilor acrobatice sînt date la cap. 12. Vria comandată cu flapsul scos este interzisă. Pentru avionul de categorie normală cu greutatea peste 940 kgf, cînd sînt montate rezervoarele suplimentare, toate evoluțiile acrobatice care cuprind vrie comandată și angajări sînt interzise. Evoluțiile de zbor admise în această situație sînt arătate în tabelul 4.7.

Tabelul 4.7

Evoluții de zbor admise pentru avionul ZLIN 726 normal cu greutatea mai mare de 940 kgf

Evoluția admisă	Viteza de intrare recomandată, km/h
Viraj cabrat	220
Viraj strins ( $\alpha \beta \leq 45^\circ$ )	200
Glisadă	140

#### 4.5. Limitări de turație a motorului și elicei

Limitele de turație ale motorului la avionul ZLIN 726 sînt arătate în tabelul 4.8.

Tabelul 4.8

Limite de turație pentru motorul avionului ZLIN 726

Regimul	Turația rot/min	Presiunea de admisie at	Durata
Maxim la decolare	$2750 \pm 3\%$	1,02	max 5 min
Maxim permanent	$2680 \pm 3\%$	0,965	Fără limită
Maxim admisibil	2860	0,85	30 s
Turația maximă de scurtă durată	3025	1,02	max 1 s

#### 4.6. Limitări de temperatură a uleiului și chiulasei

Limitele temperaturilor uleiului:

- la ieșirea din motor:
  - temperatura minimă pentru încercarea motorului,  $35^\circ\text{C}$
  - temperatura normală,  $50-90^\circ\text{C}$
  - temperatura maximă (maximum 5 min),  $110^\circ\text{C}$
- la intrarea în motor:
  - temperatura minimă pentru încercarea motorului,  $25^\circ\text{C}$
  - temperatura normală,  $40-80^\circ\text{C}$
  - temperatura maximă,  $85^\circ\text{C}$

Temperatura chiulaselor:

- temperatura minimă în coborîre,  $70^\circ\text{C}$
- temperatura normală,  $140-185^\circ\text{C}$
- temperatura maximă la decolare (maximum 5 min),  $200^\circ\text{C}$

#### 4.7. Limitări și restricții diverse

În rulaj, viteza maximă admisibilă a vîntului este de 15 m/s.

La decolare și aterizare componenta maximă a vitezei vîntului admisibilă pe direcția PDA (pista de decolare-aterizare) este de 15 m/s, iar perpendicular pe direcția PDA este de 10 m/s. Pentru determinarea componentelor vîntului v. fig. 7.8.

Zborurile în condiții de givraj sînt interzise.

Viteza inițială de frînare este de 55 km/h. Se recomandă ca frînarea să se execute cu manșa trasă complet spre înapoi. De asemenea să se adapteze

frînarea la viteză de rulaj, la sensul și viteză vîntului, precum și la starea pistei de aterizare.

La bordul avionului fumatul este interzis.

Postul de pilotaj din față este principal la zborul cu categoria normală. Zborurile individuale în postul de pilotaj din spate sînt interzise.

Presiunea minimă de azot în lonjeronul principal este de  $1,5 \text{ kgf/cm}^2$ . Dacă presiunea azotului scade sub această limită, avionul trebuie oprit de la zbor și remediată defecțiunea. Dacă defecțiunea se constată în timpul zborului, trebuie aterizat imediat pe cel mai apropiat aerodrom, avînd grijă să se evite suprasolicitățile.

## 5

# AERODROMUL DE ȘCOALĂ

### 5.1. Organizarea și condițiile pe care trebuie să le îndeplinească aerodromul de școală

Aerodromurile reprezintă un complex de porțiuni de teren și lucrări special amenajate (infrastructură) care asigură avioanelor decolarea, aterizarea, rularea, parcarea (staționarea), întreținerea, repararea, adăpostirea, precum și activitatea tehnic-administrativă ce se desfășoară la sol.

Construcțiile unui aerodrom de școală modern și instalațiile acestuia trebuie să asigure, în principal, următoarele:

— securitatea decolării și aterizării avioanelor, ziua sau noaptea, precum și în diferite condiții meteorologice, indiferent de anotimp, ceea ce implică și existența unui dispecerat;

— activitatea de instruire la sol a personalului navigant și tehnic-administrativ ce se află pe aerodrom (săli de cursuri cu material didactic);

— pregătirea avioanelor pentru zboruri, alimentarea acestora cu carburanți și lubrifianți, precum și întreținerea și repararea lor;

— adăpostirea în hangare sau alte construcții specifice, în deplină securitate, a avioanelor, mijloacelor de transport și alimentare, precum și a utilajelor;

— legăturile prin fir și radio pentru conducerea zborurilor;

— dispunerea judicioasă a clădirilor școlii, a terenurilor de sport și satisfacere a cerințelor gospodărești, de trai și sanitare;

— posibilitatea aducerii carburanților și materialelor de aviație pe aerodrom și transportarea în interiorul acestuia (cale ferată, șosele, căi de acces etc.);

— depozitarea adăpostită a carburanților și lubrifianților și a altor materiale.

Aerodromul de școală, amplasat în afara localităților, se compune din: cîmpul de zbor, căile de rulare și de acces pe aerodrom și către acesta, clădirile administrative și construcțiile speciale (hangare, depozite, ateliere) și zoncle de acces aerian (fig. 5.1).

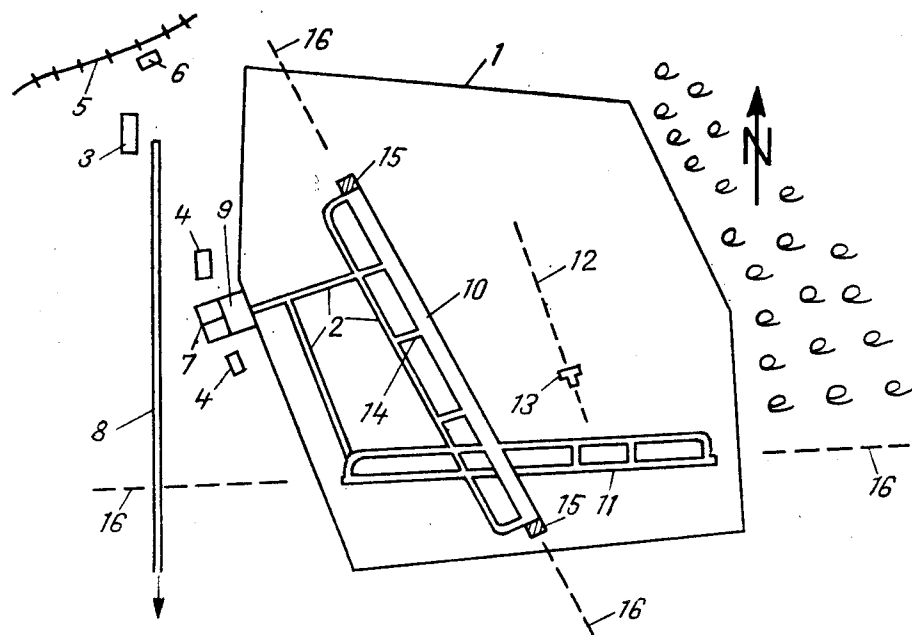


Fig. 5.1. Aerodrom de școală cu PDA betonate și de pământ:

1 - cîmpul de zbor; 2 - căi de rulare; 3 - clădire centrală; 4 - ateliere; 5 - cale ferată; 6 - depozite; 7 - hangare; 8 - drum de acces; 9 - platformă staționară; 10 - pista de decolare-aterizare (PDA) principală betonată; 11 - PDA secundară betonată; 12 - PDA secundară de pământ; 13 - T-eu; 14 - bretea; 15 - zone de siguranță la capetele PDA; 16 - zone (culoare) de acces aerian.

### 5.1.1. Cîmpul de zbor

Cîmpul de zbor reprezintă o porțiune de teren pregătită și amenajată în mod corespunzător și destinată pentru decolarea, aterizarea, rularea și dispunerea avioanelor. Acesta poate avea una sau mai multe piste de zbor, căi de rulare și platforme de staționare pentru avioane. Numărul și dispunerea pistelor de zbor sînt determinate de următoarele considerente: intensitatea activității de zbor; direcția vîntului predominant; condițiile zonelor de acces la aerodrom; condițiile de relief și de sol ale porțiunii de teren.

Pista de decolare-aterizare (prescurtat PDA) reprezintă o parte din cîmpul de zbor pregătită și amenajată special, destinată pentru rularea avioanelor la decolare și aterizare în două sensuri. Suprafața pistei de zbor trebuie să fie plană, avînd pante și ondulații cu valori limitate de instrucțiunile de proiectare și exploatare în vigoare.

PDA este elementul principal al aerodromului. Dacă există mai multe piste de decolare-aterizare, una dintre acestea, cea dispusă pe direcția vîntului dominant, este de bază și de regulă are dimensiuni mai mari, celelalte piste numindu-se secundare (fig. 5.1 poz. 11, 12).

Pe un aerodrom de bază se găsesc obligatoriu o pistă de decolare-aterizare principală și una, două secundare. Pe aerodromurile moderne pista de decolare-aterizare principală are îmbrăcăminte artificială, iar cele secundare sînt de pămînt.

### 5.1.2. Căile de rulare

Căile de rulare sînt destinate pentru deplasarea sau remorcarea avioanelor la start, degajarea PDA de către avioanele aterizate și readucerea acestora la locurile de staționare. Căile de rulare leagă locurile de staționare a avioanelor cu PDA și cu unele construcții tehnice de serviciu, platforme de alimentare etc. În funcție de modul de dispunere, căile de rulare se împart în căi de rulare principale și căi de rulare secundare (bretele).

Căile de rulare principale se amenajează de regulă de-a lungul cîmpului de zbor, la 250—300 m lateral față de PDA și leagă între ele capetele acesteia.

Căile de rulare secundare se amenajează la 250—300 m de capetele PDA, în locurile unde se termină rularea avioanelor ce au aterizat, pentru a uni suplimentar PDA cu calea de rulare principală (v. fig. 5.1 poz. 2). Amenajarea căilor de rulare secundare contribuie la mărirea capacității de trafic a PDA și a întregului cîmp de zbor, la economisirea de carburanți, la reducerea timpului de rulare și la creșterea securității activității de zbor.

Platformele de staționare a avioanelor reprezintă construcții pregătite și amenajate special, destinate pentru dispunerea și asistența tehnică a avioanelor (v. fig. 5.1, poz. 9).

Zonele de siguranță sînt destinate pentru a asigura securitatea avioanelor pe timpul decolării și aterizării, precum și atunci cînd acestea ar depăși limitele suprafeței active, în cazul aterizării imprecise sau forțate. Există zone de siguranță dispuse la capetele PDA și zone de siguranță laterale.

### 5.1.3. Construcții speciale

Construcțiile speciale reprezintă un complex de clădiri, hangare și instalații destinate pentru asigurarea activităților de pregătire la sol a personalului navigant și a activităților tehnico-administrative, precum și pentru conducerea zborului, întreținerea tehnică și repararea avioanelor, depozitarea carburanților și lubrifiantilor și a materialelor tehnice de aviație. Toate aceste construcții se amplasează pe aerodrom, în funcție de destinația lor, în afara zonelor de siguranță și acces aerian (fig. 5.1, poz. 3, 4, 6).

### 5.1.4. Zonele de acces aerian

Terenul din jurul aerodromului și spațiul aerian de deasupra acestuia în care avioanele decolate iau înălțime, evoluează în zone de lucru, intră pe direcția de aterizare și planează pentru aterizare, se numește zona aerodromului.

*mului*. Porțiunile din teritoriul zonei aerodromului alăturate ambelor capete ale pistei de zbor și dispuse pe direcția de decolare-aterizare a avioanelor, ca și spațiul aerian corespunzător se numesc *zone (culoare) de acces aerian*. Cerințele ce se impun acestor zone constau în anumite dimensiuni și în limitarea înălțimii obstacolelor care se pot găsi în cadrul lor. Acestea sînt stabilite prin lege, pornind de la necesitatea asigurării securității avioanelor la decolare și aterizare. Dacă pe teritoriul din jurul aerodromului există obstacole naturale sau artificiale care au o înălțime mai mare decît cea admisă, acestea trebuie să fie balizate obligatoriu cu lumini roșii. La fel se balizează toate clădirile și construcțiile cu o înălțime mai mare de 50 m aflate în zonele de acces aerian și pe teritoriul din jurul aerodromului.

### 5.1.5. Cerințele aerodromului de școală

Aerodromul de școală impune o mai mare securitate a activității de zbor, datorită faptului că pe acesta se pregătesc elevi sau personalul ce urmează să obțină o anumită calificare aeronautică.

La alegerea terenurilor pentru aerodromurile de școală se ține seamă de următoarele cerințe suplimentare:

- să nu fie amplasate în apropierea căilor aeriene ale aviației de transport, precum și în apropierea zonelor interzise;
- direcția de decolare-aterizare a avioanelor nu trebuie să treacă pe deasupra localităților;
- în apropierea unui aerodrom de școală trebuie să existe cel puțin un teren de ajutor;
- terenurile pentru aerodromurile de școală se aleg pe cît posibil în zonele cu condiții meteorologice favorabile;
- să permită amenajarea unui cîmp de zbor cu mai multe culoare.

Pentru mărirea securității zborurilor pe aerodromurile de școală, dimensiunile *PDA* sînt mărite. Astfel, pentru avioanele clasice de faza I și a II-a, lungimea *PDA* naturală va fi de minimum 1 100—1 200 m, iar lățimea de 600—400 m. Pentru aerodromurile unde se urmărește inițierea în tehnica pilotajului este necesar să se asigure posibilitatea decolării și aterizării pe orice direcție, ceea ce se poate realiza numai atunci cînd rupefața activă a *PDA* are dimensiunile de minimum 1 200 × 1 200 m (fig. 5.2).

## 5.2. Balizajul aerodromului

Una dintre condițiile de omologare a suprafețelor de teren destinate activităților de zbor, începînd cu terenurile de aterizare și pînă la aeroporturile internaționale, este balizarea corespunzătoare.

Prin balizaj se înțelege marcarea suprafeței active de zbor, a *PDA* în serviciu, a tuturor clădirilor și construcțiilor, ca și a tuturor obstacolelor

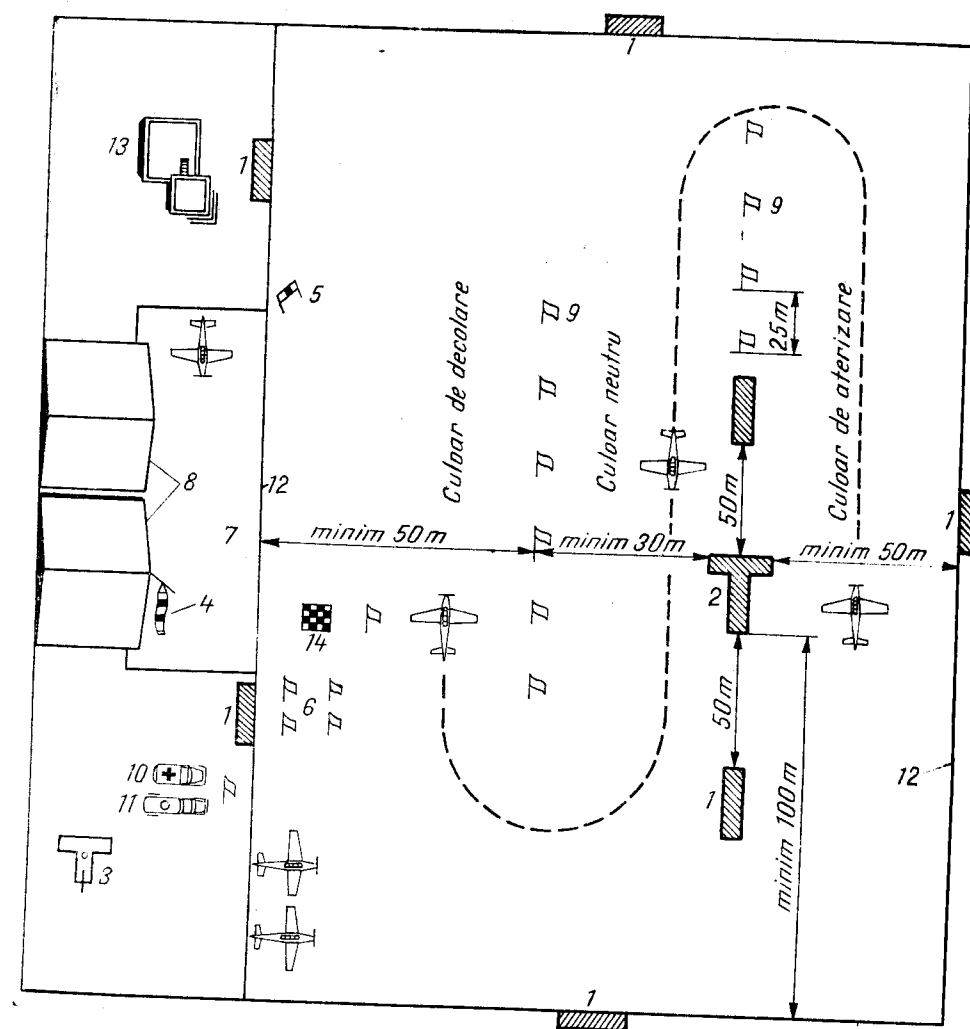


Fig. 5.2. Organizarea aerodromului de școală cu *PDA* de pământ:  
1 — panou de delimitare sau baliză de marcaj; 2 — T-ul la start; 3 — T-ul mobil; 4 — minecă de vînt; 5 — panou de direcție; 6 — punct de staționare pentru elevi la start; 7 — platformă de staționare; 8 — hangare; 9 — fanion sau panou de direcție; 10 — autosanitară; 11 — autoalimentator; 12 — marginea terenului balizată; 13 — clădirea centrală; 14 — conducător de zbor;

naturale sau artificiale din zona terenurilor de zbor. Acest marcaj trebuie să fie vizibil în orice condiții, atît ziua, cît și noaptea, de la toate înălțimile de acces la aerodrom.

Aerodromul de școală trebuie să aibă un balizaj permanent de zi, prin aceasta înțelegîndu-se marcarea întregului teren special amenajat, care asigură decolarea, aterizarea și rulajul avioanelor în condiții de deplină securitate.



Marcajul se realizează prin balize în formă de prismă, cu dimensiunile  $150 \times 50$  cm (v. fig. 5.2, poz. 1) care sînt amplasate la distanțe de 100 m între ele pe toate laturile aerodromului, indiferent de forma acestuia. Balizele se confecționează din lemn, tablă sau materiale plastice și trebuie bine ancorate în sol, pentru a nu fi deplasate de vînt. Fețele balizelor se vopsesc în culorile alb și roșu, care le fac vizibile la orice oră a zilei, atît vara, cînd terenul are înveliș de iarbă, cît și iarna, cînd învelișul este alb.

Într-un loc vizibil din toate direcțiile de acces la aerodrom se amplasează T-ul mobil, care are rolul de a indica direcția și sensul vîntului, echipajelor străine de aerodrom și care nu au legătură radio cu conducătorul de zbor (v. fig. 5.2, poz. 3). Acest T, de dimensiuni variabile, dar suficient de mari pentru a putea fi văzut de la o distanță de minimum 1,5 km, este fixat pe rulmenți, într-un suport amplasat în sol și care-i permite rotirea cu ușurință la vîntul cel mai slab. Suprafața T-ului este vopsită în culorile alb-roșu, ca și balizele de marcaj. Tot în scopul informării asupra direcției și sensului vîntului, pe una dintre clădirile cele mai înalte, de regulă pe hangarul principal, se montează „mîneca de vînt”, care are același rol ca și T-ul mobil, în plus dînd indicații mai mult decît aproximativ, asupra intensității vîntului. Mîneca de vînt are forma unui sac tronconic (v. fig. 5.2, poz. 4), al cărui cerc mare este montat pe un suport metalic mobil, care-i permite rotirea cu  $360^\circ$ . Pînza mînecii de vînt se vopsește în aceleași culori, alb-roșu, ca și balizele și T-ul mobil.

Informarea echipajelor străine de aerodrom se mai realizează printr-o săgeată fixă de culoare albă vara și roșie iarna, amplasată într-un loc vizibil și care indică direcția spre locul de staționare-alimentare (fig. 5.2, poz. 5). Tot cu balizaj se marchează denivelările pronunțate ale solului sau zonele joase, unde bălțește apa după ploaie. Este de dorit ca panourile de direcție (fanioanele) și balizele de marcaj să fie din pînză.

### 5.3. Organizarea pentru zbor a suprafeței aerodromului

Pe aerodromurile cu PDA artificială, organizarea pentru zbor are un caracter permanent, fiind realizată cu instalații fixe. Pe aerodromurile de școală cu pistă naturală și unde se poate zbura pe diferite direcții, organizarea terenului pentru zbor se realizează zilnic prin instalarea startului. Startul se organizează și instalează în fiecare zi de zbor cu cel puțin 30 min înainte de ora prevăzută pentru prima decolare. Prin reglementările în vigoare se arată că nici o decolare nu poate fi efectuată dacă în prealabil nu a fost executat controlul asupra instalării startului, sarcina aceasta revenind conducătorului de zbor din ziua respectivă. Prin aceleași reglementări se interzic la start activitățile care pot sustrage atenția de la zbor a instructorilor sau elevilor naviganți, cum ar fi ascultarea aparatelor portabile de radio, jocurile cu mingea, citirea de ziare, reviste, cărți, discuții pe alte teme decît cele legate de executarea zborurilor respective.

### 5.4. Conducerea zborului și măsuri de securitate și protecție a zborului

Instalarea și organizarea startului cade în sarcina echipei de start, numită prin ordinul comandantului de aeroclub și care are o compunere variabilă. Această echipă este subordonată conducătorului de zbor și în compunerea ei intră, pe lîngă acesta în mod obligatoriu, următorii: ajutorul conducătorului de zbor, numit din rîndul piloților; mecanicul de serviciu la start, numit din rîndul mecanicilor de aviație; starterul; cronometrul zborurilor (ultimii doi pot fi numiți și din rîndul elevilor).

Prin dirijarea, controlul și conducerea zborurilor nu trebuie înțeleasă numai activitatea desfășurată de conducătorul de zbor cu echipajele aflate în aer, ci întreaga activitate legată de zbor ce se desfășoară pe aerodrom și care trebuie să se afle permanent sub controlul conducătorului de zbor. Astfel, deplasarea avioanelor la hangare și de la hangare la start, a autovehiculelor sau a elevilor, mecanicilor etc. nu se poate efectua fără prealabila aprobare a conducătorului de zbor. Dirijarea întregii activități desfășurate pe un aerodrom se realizează cu ajutorul legăturii radio bilaterale cu avioanele, semnelor și semnalizărilor efectuate cu fanioane, panouri, T-uri, balize, lumini roșu și alb pentru zbor de noapte (v. anexa 1)

Echipajele avioanele sînt obligate să mențină legătura radio cu organele de dirijare și control de pe aerodrom, dînd rapoarte și primind autorizări: pe timpul rulajului înaintea decolării și după aterizare; pe timpul zborului în zona aerodromului; înainte de întoarcerea în zonele de aerodrom, pentru a anunța sosirea (cu 3—5 min înainte de atingerea limitei zonelor).

Pe timpul zborului de deplasare sau alte feluri de zboruri executate în afara zonei aerodromului de decolare, legătura radio se realizează cu organul de dirijare și control de pe aerodrom pentru darea și primirea de informații asupra traficului și condițiilor de zbor ce interesează. Expresiile ce se folosesc în convorbirile radio dintre avioane și organul de dirijare și control sînt precizate prin instrucțiuni, pentru a se asigura un limbaj comun, simplu, concis și care să evite confuziile.

Asigurarea meteorologică a zborurilor se realizează cu ajutorul aparatului meteorologic din dotarea aerodromurilor, prin legăturile existente între aeroclubul și stațiile (centrele) meteorologice existente pe aerodromuri sau în apropierea acestora, conform normelor elaborate de Departamentul Aviației Civile.

Instrucțiunile de zbor mai pun la dispoziția conducătorului de zbor și alte surse de informare meteo. Astfel, obligatoriu înaintea începerii zborului, se execută un zbor de sondaj meteorologic cu un echipaj special destinat acestui scop. Pe timpul desfășurării zborurilor, toate echipajele sînt obligate să raporteze schimbările apărute în situația meteorologică cunoscută. Asigurarea me-

teorologică urmărește informarea **promptă și permanentă** a echipajelor și organului de conducere și dirijare a zborurilor asupra elementelor meteorologice reale și previzibile ca: direcția și tăria vântului, vizibilitatea, înălțimea bazei plafonului de nori și grosimea acestuia, nebulozitatea și umiditatea atmosferei.

Asigurarea medicală a zborurilor este de asemenea obligatorie și se realizează prin controlul asupra capacității psihofizice de zbor a fiecărui membru din echipaj în parte, control ce se execută anual de către „Centrul de medicină aeronautică” și zilnic înainte de prima decolare de către personalul medical de specialitate, conform baremurilor stabilite de instituția specificată mai înainte. Asistența medicală la start constă din personalul de specialitate și mijloacele necesare acordării primului ajutor, precum și transportului la spitalul cel mai apropiat în situațiile ce reclamă acest lucru.

## 6

# CONTROLUL AVIONULUI ȘI MOTORULUI ÎNAINTE DE ZBOR

Înainte de a fi dat la zbor avionului i se execută de către personalul tehnic de la sol toate lucrările de întreținere, conform instrucțiunilor tehnice în vigoare, precum și toate remedierile ce au fost solicitate după ultimul zbor. Pilotul (echipajul) înainte de a pleca în zbor are sarcina de a efectua cu toată atenția un control exterior și interior al avionului, precum și să pornească și să încerce motorul. Aceste controale trebuie executate cu toată seriozitatea după tabelul de verificare (check-list). Controalele se efectuează după ce s-a verificat existența lângă avion a mijloacelor de prevenire și stingere a incendiilor.

## 6.1. Controlul cabinei

După ce s-a dezăvortat cabina și s-a deschis (fig. 6.1, poz. 7), se trece la verificarea următoarelor elemente din postul de pilotaj posterior: magnetourile să fie decuplate; comanda trenului pe poziția jos; comanda de largare de avarie a cabinei asigurată; comanda de scoatere cu avarie a trenului asigurată; starea de încărcare a bateriei prin acționarea contactului general și al bateriei; verificarea voltajului bateriei la voltampermetru; să nu existe obiecte libere (nefixate); să se ridice pernele dacă se face un zbor acrobatic; dacă zborul este individual, să se ridice perna sau parașuta de pe locul neocupat și să se strângă centura de siguranță a acestui loc; presiunea în lonjeronul planului central să fie de minimum  $1,5 \text{ kgf/cm}^2$ ; cupola cabinei să fie curată (transparentă), să culiseze ușor, apoi să se pună zăvorul pe poziția închis.

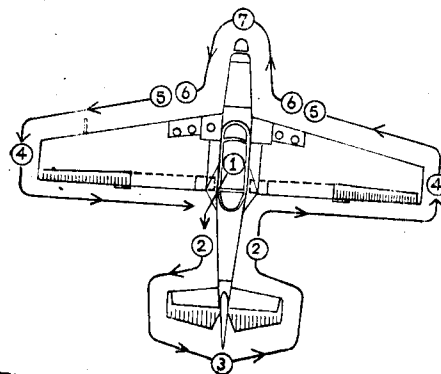


Fig. 6.1. Schema controlului exterior al avionului înainte de zbor.

## 6.2. Controlul exterior al avionului

Controlul avionului în exterior se face conform schemei din fig. 6.1.

**Controlul fuzelajului** (fig. 6.1, poz. 2): se verifică învelișul (cel din tablă să nu aibă burdușiri, iar cel din pânză să nu prezinte rupturi ce ar putea duce la dezvelirea fuzelajului în timpul zborului); se verifică starea învelișului compartimentului bateriei și zăvorirea capacului acestuia cu turnicheți.

**Controlul ampenajului și bechiei** (fig. 6.1, poz. 3): se verifică învelișul să nu aibă burdușiri sau rupturi, compensatoarele să nu prezinte îndoituri; mișcând suprafețele de comandă (profundorul și direcția), acestea trebuie să se deplaseze lin, fără eforturi și să nu existe jocuri de montaj mari; la bechie cauciucul să aibă o presiune de  $1,5 \text{ kgf/cm}^2$ , ceea ce înseamnă o apatisare de 1 cm; amortizorul bechiei să lucreze la mișcările verticale ale etamboului (partea terminală a fuzelajului).

**Controlul planurilor** (fig. 6.1, poz. 4): se verifică integritatea bordului de atac și a învelișului; capetele de plan să nu aibă îndoituri; eleroanele să fie bine fixate în articulații și mișcarea acestora să se poată face lin și fără efort; bordul de fugă să nu aibă îndoituri, iar cele două secțiuni de flaps să fie bine escamotate; la planul stîng orificiile tubului Pitôt să fie curate.

**Controlul alimentării cu benzină și ulei** (fig. 6.1, poz. 5): se verifică ce cantitate indică litometrele și dacă bușoanele rezervoarelor de benzină stînga și dreapta sînt închise; la planul stîng se verifică cantitatea de ulei și închiderea bușonului de la rezervorul de ulei; clapeta de răcire a rezervorului de ulei să fie deschisă în funcție de temperatura aerului ambiant.

**Controlul trenului de aterizare** (fig. 6.1, poz. 6): se verifică: existența calelor; presiunea cauciucurilor, care trebuie să fie de  $2,2 \text{ kgf/cm}^2$ , adică să aibă o apatisare de 3 cm; amortizoarele jambelor să nu fie lăsate și să funcționeze normal la mișcarea aripii; indicatoarele mecanice să fie ieșite deasupra extradusului planurilor; să nu fie îndoită sau murdară tija de la jamba dreaptă care acționează contactul de sfîrșit de cursă ce blochează escamotarea trenului încărcat (v. fig. 1.10, poz. 10).

**Controlul capotelor motorului** (fig. 6.1, poz. 7): se verifică buna fixare a capotelor (una superioară, două laterale și una inferioară, v. fig. 3.6): caserola elicei să se rotească ușor, palele elicei să fie intacte, să nu prezinte nici un fel de ciupituri, acestea conducînd la vibrația motorului în timpul zborului; ferestrele de răcire a cilindrilor și a carterului motorului să fie reglate după temperatura mediului ambiant.

**Controlul încărcăturii și al centrajului:** se face cu ajutorul diagramei momentelor statice ale avionului gol și sarcinii utile, conform diagramei de

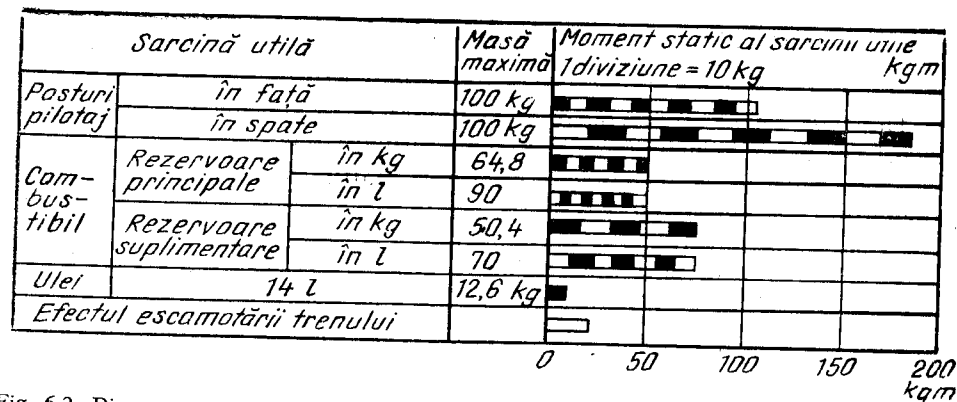


Fig. 6.2. Diagrama momentelor statice ale sarcinilor utile. Exemplu de calcul: pentru scaunul față 80 kg corespunde  $M_{st} = 81 \text{ kgf} \cdot \text{m}$ ; pentru scaunul spate 78 kgf corespunde  $M_{st} = 147 \text{ kgf} \cdot \text{m}$ ; pentru combustibil 90 l corespunde  $M_{st} = 50 \text{ kgf} \cdot \text{m}$ ; pentru ulei 14 l corespunde  $M_{st} = 10 \text{ kgf} \cdot \text{m}$ ; pentru tren aterizare escamotat corespunde  $M_{st} = 25 \text{ kgf} \cdot \text{m}$ . Rezultă  $M_{st}$  al sarcinii utile 313 kgf · m.

centraj (fig. 6.2 și fig. 6.3). În fig. 6.2 se arată cum se calculează suma momentelor statice ale sarcinii utile (în funcție de încărcătură), iar în fig. 6.3 în funcție de momentul static final calculat (momentul static al avionului gol + momentul static al sarcinii utile) se stabilește centrajul avionului care trebuie să se înscrie în limitele normale (17,5—28,5% CMA). Așa după cum s-a arătat la § 4.3, calculul centrajului se face numai pentru greutatea cuprinsă între 860 și 1 000 kg. Astfel, în fig. 6.3 se observă cum un avion cu masa de zbor de 916 kg și un moment static final de 944 kgm are un centraj de 27%.

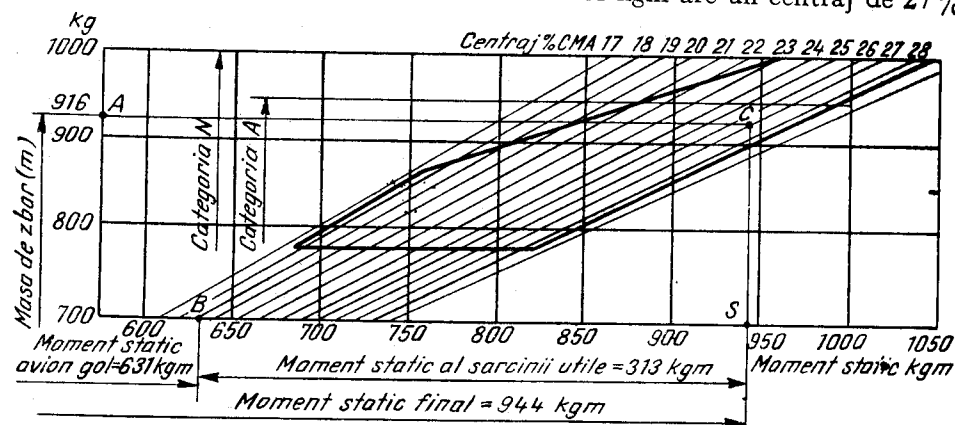


Fig. 6.3. Diagrama centrajului avionului. Exemplu de calcul: din figura 6.2 a reieșit momentul static al sarcinii utile de 313 kgm. Acest moment se adună cu  $M_{st}$  al avionului gol, deci  $313 + 631 = 944 \text{ kgm}$ . De la acest punct —944— notat cu litera S pe diagramă se ridică o verticală până ce întâlnește, în punctul C, orizontala care este trasată din punctul A, ce reprezintă masa avionului în zbor de 916 kg. Din punctul C se urmărește linia diagonală până la linia superioară notată cu valorile centrajelor. Astfel, în cazul de față, centrajul este de 27% și el se înscrie în limitele normale (17,5%—28,5%). Pentru categoria acrobație masa avionului în zbor nu trebuie să depășească 940 kg, iar pentru categoria normal, 1000 kg.

### 6.3. Controlul după intrarea în cabină

După ce s-a efectuat controlul avionului după schema marșrutului din fig. 6.1, se intră în cabină și se execută următoarele:

- se reglează, după statura pilotului, înălțimea scaunului și distanța palonierului;
- se leagă centurile;
- se verifică mișcarea lină a manșei și palonierului;
- se verifică funcționarea flapsului în cele trei poziții;
- se pune trimerul direcției și trimerul profundorului pe poziția neutru;
- se verifică funcționarea uniformă a frinelor prin apăsare;
- se pune contactul general și contactele sectoarelor (baterie, generator, demaror, aparate și tren);
- se verifică funcționarea aparatelor pentru controlul motorului (indicator presiune admisie, triplu indicator, termometru chiulasă);
- se verifică indicatoarele optice ale trenului de aterizare (trecerea comenzii pe postul de pilotaj anterior și două becuri verzi);
- se verifică semnalele alternative, optic și acustic, prin apăsarea butonului control semnale;
- se verifică funcționarea încălzirii tubului Pitôt prin aprinderea unui bec alb, cind se apasă butonul de control.

**Atenție!** Dacă zborul se execută în simplă comandă este necesar, înainte de zbor ca în postul de pilotaj neocupat să se ia următoarele măsuri: contactul magnetourilor să fie pus pe poziția  $M_1 + M_2$ ; contactul general cuplat; contactele sectoarelor cuplate; comanda trenului pe poziția scos. Dacă în postul de pilotaj respectiv luminile de poziție a trenului nu ard, trebuie apăsător butonul de trecere a comenzii. Dacă una dintre luminile indicatoare nu arde, trebuie apăsător butonul de control de pe indicatorul poziției trenului. În cazul că nici după această operație luminile nu ard normal, trebuie reparată defecțiunea. Același lucru și dacă ard toate luminile.

### 6.4. Pornirea, încălzirea și încercarea motorului

**Pornirea motorului.** La temperaturi ale mediului ambiant ce depășesc  $+5^\circ\text{C}$  motorul se pornește în mod normal. Cu sursa exterioră de energie electrică cuplată se execută următoarele operații:

- se pune robinetul de combustibil pe poziția „Rezervoare principale“;
- maneta de gaze se împinge  $1/4$  din cursă;
- maneta de corecție a amestecului pe poziția „Sărac“ (—);
- se acționează pompa de amorsare pînă se citește la aparat  $0,2-0,3 \text{ kgf/cm}^2$ ;

- se injectează combustibil cu pompa manuală (de sprîț) 2—4 curse;
- se comandă rotirea manuală a elicei numai dacă motorul este rece (2—4 turații, v. § 3.1.3 *Atenție!*);
- se face atent mecanicul de sol să degajeze spațiul elicei în vederea pornirii;
- se cuplează magnetourile;
- se apasă butonul demarorului;
- se fixează turația la  $1\,000 \text{ rot/min}$ ;
- se urmărește dacă în 10 s presiunea uleiului a ajuns la minimum  $1,2 \text{ kgf/cm}^2$ ;
- se cere decuplarea sursei exterioare de energie electrică.

*În cazul că temperatura exterioară este sub  $+5^\circ\text{C}$ , la operațiile arătate se produc modificările:*

- maneta de gaze se împinge  $1/2$  din cursă;
  - maneta de corecție a amestecului pe poziția „puțin îmbogățit“.
- Cind motorul este cald, după un zbor, se produc modificările:
- maneta de gaze se împinge  $1/2$  din cursă;
  - nu se face injecție de combustibil;
  - nu se rotește elicea manual, fiind pericol de accident.

*La pornirea în aer a motorului, indiferent de temperatură, se pune maneta de gaze la  $1/4-1/2$  din cursă, cea de corecție pe poziția „Sărac“, se dau 2—4 injecții cu pompa manuală și se acționează demarorul dacă elicea nu se rotește datorită curentului de aer (această pornire poate avea loc după un pendul, renversare etc.).*

*Atenție!* În timpul temperaturilor scăzute ale mediului exterior sub  $+5^\circ\text{C}$  trebuie să se încălzească uleiul din rezervorul de ulei și motorul pentru ușurarea pornirii; durata maximă a unei porniri este de 10 s; se pot executa trei poruri succesive cu o pauză de 30 s între porniri; următoarea pornire se va putea face numai după răcirea demarorului (aproximativ 10 min); după pornirea motorului se va elibera imediat butonul demarorului; dacă presiunea uleiului nu atinge minimum  $1,2 \text{ kgf/cm}^2$  în 10 s, se va opri imediat motorul, urmînd să se remedieze defecțiunea.

*La temperaturi foarte joase (sub  $-15^\circ\text{C}$ ) trebuie să se încălzească cilindrii, precum și partea din spate a motorului cu aer cald de maximum  $120^\circ\text{C}$  și să se acopere cu o pătură.*

**Încălzirea motorului.** După ce a pornit, se lasă motorul să funcționeze timp de 2—5 min, în funcție de temperatura mediului ambiant, la regimul de  $1\,000 \text{ rot/min}$ ; apoi se mărește turația lin pînă la  $1\,500 \text{ rot/min}$ . În timpul încălzirii motorului cind se ajunge la  $1\,800 \text{ rot/min}$ , se verifică dacă generatorul încarcă bateria, în consecință lumina roșie „Nu încarcă“ trebuie să se stingă iar voltampermetrul trebuie să arate 26—28 V și „Încărcare“ sau „Zero“ curent.

Pentru a se proceda la încercarea motorului trebuie să se ajungă la:  
 — temperatura minimă a chiulaselor de 120°C;  
 — temperatura minimă a uleiului de 25°C;  
 — presiunea minimă a uleiului de 3,5 kgf/cm<sup>2</sup>.

**Atenție!** Pe timp rece, încălzirea motorului trebuie să se facă un timp mai îndelungat pînă se obține presiunea uleiului 3,5—4 kgf/cm<sup>2</sup> și temperatura uleiului de 40—50°C. În timpul încălzirii nu se admite punerea motorului la turații mari sau să se execute reprize.

**Încercarea motorului.** Cînd s-au obținut presiunile și temperaturile stabilite se trece la încercarea motorului, împingînd maneta de gaze în plin, iar maneta de corecție a amestecului la poziția sărac (—). Controlul funcționării motorului și verificarea parametrilor se face, conform tabelului 6.1, cu manșa trasă complet.

Tabelul 6.1

Controlul motorului

Regimul	Maxim de decolare	Mers în gol	Observații
Poziția manetei de gaze Durata admisibilă Turația, rot/min	În plin 10 s 2 560 ± 30	Redus complet Nelimitat 550 ± 50	La cale nu se poate atinge 2 750 rot/min
Presiunea uleiului, kgf/cm <sup>2</sup> Presiunea benzinei, kgf/cm <sup>2</sup>	3,5—4 0,2—0,3	1,2 minim 0,1	
Controlul aprinderii M <sub>1</sub> și M <sub>2</sub> față de M <sub>1</sub> + M <sub>2</sub>	Scăderea turației nu tre- buie să fie mai mică de 30—50 rot/min	—	—

Încercarea motorului trebuie să se facă cu vîntul din față și pe teren care să nu fie friabil, deoarece nisipul sau pietricelele pot deteriora bordul de atac al elicei. De asemenea trebuie să existe cale (blocaje) la roți.

## 7

# ZBORUL ÎN TUR DE PISTĂ

## 7.1. Generalități

Turul de pistă constituie principalul mod de zbor pentru însușirea rula-jului, decolării, aterizării, executării virajelor de 90°, a zborului în linie dreaptă, în urcare, la orizontală și în coborîre și obișnuiește pe pilot cu supravegherea aerodromului, în scopul determinării condițiilor de aterizare.

Elementele turului de pistă se stabilesc prin instrucțiunile de exploatare întocmite pentru fiecare aerodrom în parte. La stabilirea acestor elemente se au în vedere următoarele:

— evitarea punctelor (zonelor) cu mari aglomerări de populație (zonele clădite ale orașelor, uzine etc.) sau pentru care zborul în ritm susținut poate aduce prejudicii importante;

— evitarea obstacolelor ce pot influența securitatea zborului;

— posibilitatea de legătură bilaterală permanentă pe timpul zborului între pilot și organul de dirijare și control;

— posibilitatea aterizării pe aerodrom din oricare punct al turului de pistă de după primul viraj în cazul unei defecțiuni;

— cerințele impuse de desfășurarea activității de zbor în zona aerodromului.

Turul de pistă se poate executa cu toate virajele (1—4) în zbor orizontal sau, așa cum se arată în continuare, cu virajele 1 în urcare, 2 și 3 în zbor orizontal și 4 în coborîre. S-a ales descrierea acestui tip de tur de pistă, deoarece, cu toate că este ceva mai dificil, realizează însă economie de combustibil, durata de execuție fiind simțitor mai mică decît la turul de pistă cu toate virajele în zbor orizontal.

## 7.2. Rulajul la sol

Posibilitățile de manevră la sol ale avionului de școală sînt mari datorită reprizei puternice a motorului și a fileurilor de aer provenite de la elice, care fac eficientă comanda de direcție. Avionul este stabil în rulaj și pe vînt, datorită sistemului de orientare concomitentă a bechiei și direcției. Direcția de rulaj se poate menține ușor și datorită faptului că avionul este prevăzut cu frîne eficace. Cîmpul vizual din cabina posterioară este redus, din care cauză rulajul se execută sinusoidal, pentru a da posibilitate pilotului să supravegheze spațiul din fața avionului. Pilotul trebuie să acorde o atenție deosebită acestui gen de rulaj (fig. 7.1). Viteza normală de rulaj se consideră ca fiind aceea a unui om grăbit (circa 6 km/h). La acționarea frînelor în mod brusc, mai ales cînd turația motorului este mare, apare tendința avionului de a ridica coada sau chiar de a da în bot, dacă viteza de rulare este mare.

Pilotul cere prin radio permisiunea de rulaj numai după ce s-a convins că totul este în ordine la bordul avionului, conform celor arătate la cap. 6. După primirea aprobării, face semn mecanicului pentru înlăturarea calelor de staționare. La semnalul „liber pentru rulaj” dat prin salutul mecanicului care se află la planul stîng al avionului, pilotul începe rulajul cu manșa trasă complet. Se rulează drept înainte circa 10 m, se verifică frînele, după care se admite schimbarea direcției de rulaj a avionului. Schimbarea direcției de rulaj se face numai după ce pilotul este convins că pe noua direcție de rulaj nu există obstacole. Pentru schimbarea direcției de rulaj a avionului se pre-

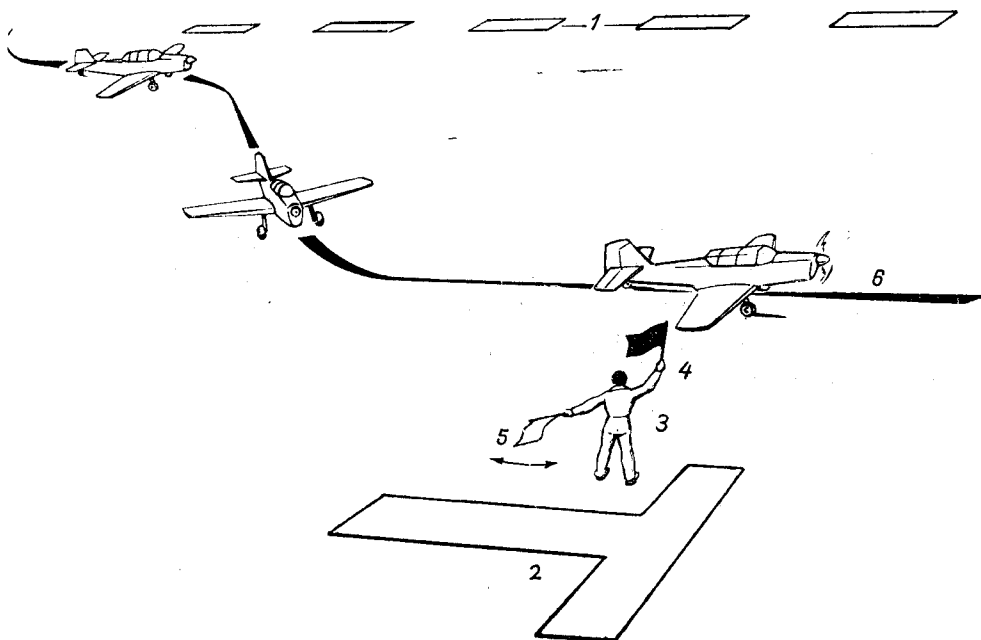


Fig. 7.1. Rulajul la sol în zigzag (sinusoidal):

1 - balize; 2 - T-cu; 3 - starter; 4 - fanion roșu; 5 - fanion alb; 6 - direcția de decolare.

sează palonierul în partea virajului dorit, iar după ce avionul s-a înscris în viraj se împinge palonierul din partea opusă virajului cu 10–15°, înainte de a se ajunge pe direcția dorită.

Pe timpul rulajului este interzisă acționarea bruscă a motorului prin reprize mari; de asemenea pilotul trebuie să acorde o atenție deosebită acționării motorului și palonierului, pentru menținerea rulajului la regimul stabilit.

Rulajul cu avionul ZLIN 726 se execută de regulă cu comenzi în cantități mici. Rulajul cu vînt lateral se deosebește de rulajul cu vînt din față prin faptul că acțiunea vîntului tinde să încline avionul și să-i schimbe direcția de rulaj, îndreptîndu-l cu botul în vînt, motiv pentru care acest rulaj se execută cu manșa înclinată în partea vîntului și cu palonierul presat în partea opusă vîntului, la o viteză care să asigure securitatea rulajului. Acționînd astfel, bracara eleroanelor, cel dinspre vînt în sus și cel opus în jos, va anihila înclinarea avionului spre partea opusă vîntului, iar direcția nu va lăsa ca avionul să se îndrepte cu botul în vînt, ci să se mențină pe direcția normală de rulaj (fig. 7.2).

**Greșeli caracteristice la executarea rulajului.** Tendința unor piloți de a rula cu viteză mai mare decît cea normală, care duce la:

— imposibilitatea supravegherii corecte a spațiului din fața avionului și de pe direcția de rulaj;

— dificultate în executarea virajului la sol;

— ridicarea cozii avionului și chiar capotarea cînd se acționează brusc frînele.

**Folosirea reprizelor mari de motor,** care duc la mărirea vitezei unghiulare a virajului, avionul înscirîndu-se energic în „furătură” pe partea virajului, ceea ce face ca scoaterea avionului din viraj să devină foarte dificilă; totodată raza de viraj la sol foarte mică duce la solicitarea puternică a jambei din partea exterioară virajului. Raza de viraj nu trebuie să fie în nici un caz mai mică decît anvergura planului.

Pe timpul virajului cu un vînt lateral mai mare de 7 m/s, rulajul trebuie executat cu mecanic la planul avionului. Pe teren moale rulajul trebuie executat cu manșa trasă complet la o viteză suficientă și costantă, care să mențină coada avionului pe sol, evitîndu-se întoarcerile cu rază minimă.

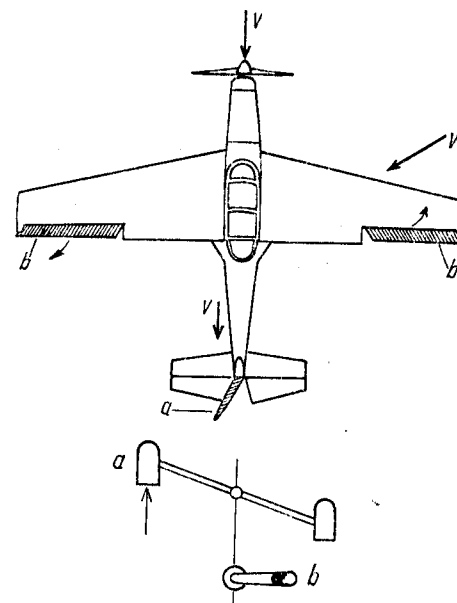


Fig. 7.2. Anihilarea acțiunii vîntului în timpul rulajului:

V - viteza avionului;  $V_v$  - viteza vîntului; a - presarea palonierului din partea opusă vîntului; b - presarea manșei lateral în partea din care bate vîntul.



### 7.3. Pregătirea pentru decolare

Înainte de decolare pilotul este dator să execute următoarele:

- să așeze avionul pe direcția de decolare;
- să verifice dacă pista de decolare este degajată la un unghi de  $30^\circ$  stînga și dreapta (fig. 7.3);
- să stabilească reperul (reperele) pentru menținerea direcției la decolare;
- să scoată flapsurile la  $15^\circ$ ;
- să pună trimerul la poziția neutră sau picaj dacă centrul a fost în spate;
- să verifice poziția robinetului de combustibil (pe rezervoare principale) și cantitatea de combustibil;
- să verifice dacă ambele magnetouri sînt cuplate;
- să verifice maneta de corecție dacă se află pe poziția „sărac“;
- să verifice cuplarea contactului general și a contactelor sectoarelor (baterie, generator, demaror, aparate etc.);
- să verifice altimetrul dacă este reglat;
- să verifice dacă aparatele pentru controlul motorului indică valori în limitele de lucru;
- să verifice dacă presiunea de azot în lonjeronul planului central este de min  $1,5 \text{ kgf/cm}^2$ ;
- să verifice dacă centurile sînt bine fixate;
- să verifice corecta închidere și zăvorire a cabinei;
- să ceară prin radio aprobarea pentru decolare.

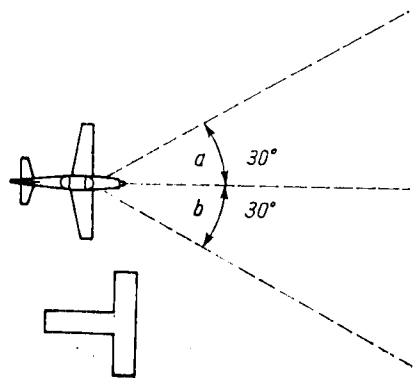


Fig. 7.3. Așezarea avionului la T-cu, pe direcția de decolare, și verificarea degajării pistei

$$\angle a + \angle b = 60^\circ$$

### 7.4. Decolarea

Decolarea se definește ca o mișcare accelerată a avionului de la începutul rulaajului ( $V = 0$ ), pînă la desprinderea și atingerea înălțimii de 25 m. Decolarea se execută cu motorul la regimul de decolare și cuprinde: rulaajul pentru decolare, desprinderea avionului de sol, palierul și urcarea pînă la înălțimea de 25 m. Distanța de decolare este distanța pe sol de la începutul rulaajului și pînă în punctul în care avionul a atins înălțimea de 25 m (fig. 7.4). Decolarea se execută, de regulă, cu vîntul în față, cu maneta de gaze în plin și manșa la mijloc, pînă la viteza de 50—60 km/h, după care se slăbește ușor pînă ce avionul ia poziția orizontală.

**Rulaajul pentru decolare.** Trebuie avut în vedere, la decolare, tendința avionului de a „fura“ (a se roti) în timpul rulaajului pentru decolare, tendință ce se parează prin mișcări mici și sigure ale palonierului în partea opusă rotirii, revenindu-se cu piciorul la mijloc înainte ca avionul să ajungă pe direcția de decolare; în caz contrar, acesta va trece în partea opusă „furăturii“, solici-tindu-i pilotului mișcări repetate din picioare, ceea ce poate conduce la ampli-ficarea „furăturii“, mai ales dacă mișcările nu sînt bine coordonate.

Trebuie de știut că avioanele monomotoare au tendința de a fura într-o parte sau alta la decolare datorită a trei cauze principale:

a. Cuplul reactiv al elicei face ca avionul să preseze mai mult pe sol roata opusă rotirii elicei, ceea ce are ca rezultat mărirea forței de frecare cu solul la această roată. Se cunoaște că  $F_{fr} = P\mu$ , unde  $F_{fr}$  este forța de frecare,  $P$  — forța care apasă la punctul de contact al roții, iar  $\mu$  — coeficientul de frecare între cauciucul roții și pista de decolare (fig. 7.5). De obicei, la mono-motoare, sensul de rotație al elicei este spre stînga, privind din cabină, deci cuplul reactiv este spre dreapta, ceea ce conduce la o forță de frecare mai mare la roata din această parte, avionul avînd tendința, la începutul rula-jului, să fure spre dreapta

b. Efectul giroscopic al elicei face ca, atunci cînd se ridică coada, avionul „să fure“ la stînga sau la dreapta, în funcție de sensul de rotație al elicei. În cazul cînd elicea se rotește spre stînga, la ridicarea cozii avionului, ia naștere o mișcare de precesie a elicei, care răsuște planul acesteia (botul avionului) spre dreapta, aceasta datorită principiului giroscopului de a-și suprapune axa proprie de rotație pe noua axă de mișcare. Această ten-

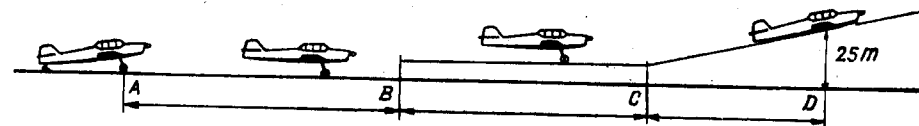


Fig. 7.4. Decolarea:

AB — rulaajul pentru decolare; B — desprinderea avionului; BC — palierul; CD — urcarea pînă la  $H = 25 \text{ m}$ ; AD — distanța de decolare.

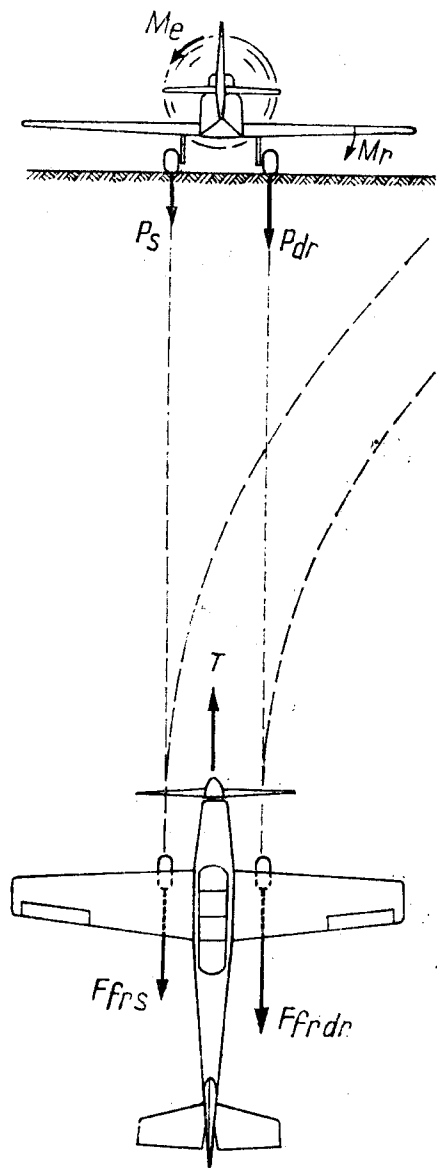


Fig. 7.5. Tendința de „furătură” (deviere) la decolare datorită cuplului reactiv al elicei:

$T$  — tracțiunea elicei;  $M_e$  — momentul elicei;  $M_r$  — momentul reactiv al elicei;  $P_s$  — forța de apăsare pe sol a roții stîngi;  $P_{dr}$  — forța de apăsare a roții drepte;  $F_{frs}$  — forța de frecare cu solul a roții stîngi;  $F_{frdr}$  — forța de frecare cu solul a roții drepte;  $\mu$  — coeficientul de frecare dintre cauciuc și pista de decolare.  $F_{frs} = \mu P_s$ ;  $F_{frdr} = \mu P_{dr}$  dar  $P_{dr} > P_s$ , de unde  $F_{frdr} > F_{frs}$ .

dință este cu atît mai pronunțată, cu cît rotația elicei este mai mare, iar ridicarea cozii se face în mod rapid (fig. 7.6). Deci, rezultă că maneta de gaze trebuie dusă progresiv în plin (în cîteva secunde), iar coada trebuie de asemenea ridicată prin mișcarea lină a manșei spre înainte. Această din urmă mișcare este foarte importantă, mai ales cînd pentru a se face o decolare scurtă trebuie să se pornească de pe loc cu motorul în plin.

De asemenea botul avionului se va urca, sau coborî, dacă se presează palonierul drept, respectiv stîng. De aceste mișcări de precesie trebuie să se țină seama în special la executarea figurilor acrobatice în concursuri, unde ieșirea din planul de execuție a acestora se penalizează.

La avioanele de vînătoare din trecut, cu motoare puternice și elice mari și grele, spre exemplu IAR-80 și în special Messerschmitt, datorită necunoașterii sau ignorării acestui efect giroscopic, mulți piloți au pe conștiință avioane rupte la decolare datorită „furăturilor” pronunțate.

c. Datorită rotației elicei și deplasării avionului, fileurile de aer sînt orientate spre înapoi, oblic și nu de-a lungul fuzelajului, și anume: dacă elicea se rotește spre stînga, fileurile de sub fuzelaj sînt orientate spre dreapta, iar cele de deasupra spre stînga. Acțiunea fileurilor de aer în partea inferioară a avionului este aproape neglijabilă, deoarece majoritatea corpului avionului se află deasupra planului orizontal cînd coada este ridicată (fig. 7.7).

Din fig. 7.7 se observă că fileurile de aer de deasupra, care atacă oblic fuzelajul, dau naștere la forțele  $F_1$  (pe fuzelaj) și  $F_2$  (pe ampenajul vertical), care, în raport cu centrul de greutate al avionului CG, dau naștere la momentele  $M_{F1}$  și  $M_{F2}$ , care tind să rotească avionul spre dreapta.

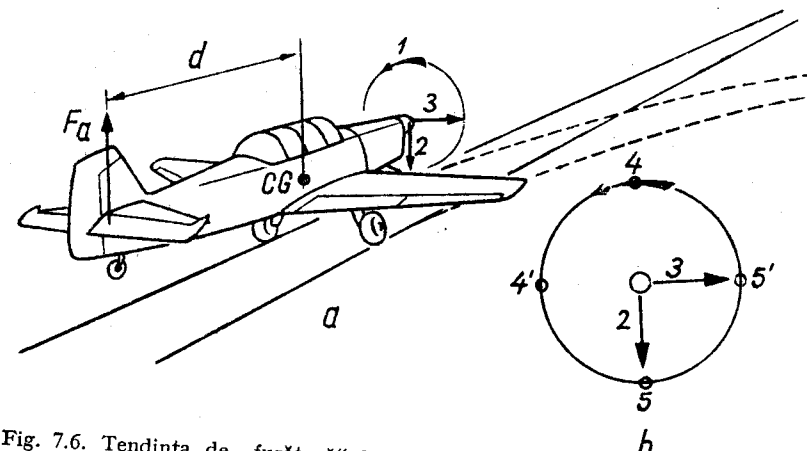


Fig. 7.6. Tendința de „furătură” la decolare datorită mișcării de precesie a elicei cînd se împinge de manșă în prima parte a rulajului la decolare: a — avionul fură spre dreapta datorită mișcării de precesie a elicei ca răspuns la momentul  $F_{ad}$ , care ridică coada avionului; 1 — sensul de rotație al elicei; 2 — sensul de mișcare a botului avionului datorită ridicării cozii; 3 — sensul de mișcare a botului avionului datorită precesiei elicei; b — aflarea mișcării de precesie: în punctele 4 și 5, datorită ridicării cozii, acționează la elice un cuplu de forțe care caută să rotească planul elicei spre înainte. Se mută aceste puncte cu  $90^\circ$  în sensul de rotație al elicei, în 4' și 5', puncte în care va acționa cuplul de precesie, considerînd că în aceste puncte acționează forțele care au acționat în punctele 4 și 5. Deci botul, datorită acestui cuplu de precesie, se va roti spre dreapta.

Din cele descrise la punctele a—c se constată că trei cauze principale conduc la „furătura” pe aceeași parte: cuplul reactiv al elicei, efectul giroscopic al elicei și fileurile de aer proiectate oblic spre înapoi.\*

Elevul pilot trebuie să studieze și să cunoască bine tendința avionului de a fura, pentru a ști să o prevină din timp cu palonierul. Totuși, cînd apare o „furătură” violentă, care nu se poate redresa ușor, se reduce maneta de gaze complet, se trage manșa complet înapoi, în care timp se acționează și palonierul în partea opusă „furăturii”. Frînele se folosesc ușor și numai după ce viteza avionului s-a redus simțitor ( $V \leq 55$  km/h).

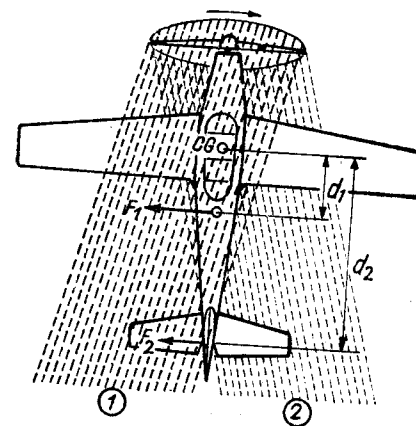


Fig. 7.7. Acțiunea fileurilor de aer de la elice în timpul rulajului la decolare: 1 — fileurile de aer care acționează pe fuzelaj și ampenajul vertical; 2 — fileurile de aer care acționează sub fuzelaj; CG — centrul de greutate.  $M_1 = F_1 d_1$ ;  $M_2 = F_2 d_2$ ;  $M = M_1 + M_2$ .

\* Se mai pot produce „furături” și datorită unor cauze ce pot fi depistate și înlăturate ca umflarea inegală a cauciucurilor, rezervoare umplute inegal etc.

În timpul rulajului pentru decolare, privirea trebuie să fie îndreptată spre înainte, cuprinzând capota motorului și reperul ales de la marginea aerodromului, în care timp trebuie să se acorde o atenție deosebită menținerii avionului pe o direcție paralelă cu axa decolare-aterizare. Corecțiile de direcție, în cazul devierii de la aceasta cu mai mult de  $20^\circ$ , sînt greu de realizat de către piloții începători și, de aceea, la antrenamentul individual, corectarea abaterilor de la direcția de decolare trebuie să se facă cu multă prudență.

Decolarea de pe un teren moale sau acoperit cu zăpadă se execută ca și în cazul decolării de pe un teren uscat, cu deosebirea că ridicarea cozii avionului trebuie să se facă cu mișcări foarte line și progresive, iar poziția botului avionului față de orizont trebuie să fie deasupra acestuia. Datorită terenului moale, rezistența roților la înaintare este mai mare decît în cazul decolării de pe un teren uscat și, ca urmare, avionul intră mai greu în viteză. Tot datorită terenului moale, frînarea trebuie executată cu mare atenție, deoarece se poate produce mult mai ușor derapajul. Decolarea de pe un teren acoperit cu un strat de zăpadă de circa 10 cm se execută în același mod ca și decolarea de pe un teren moale, cu deosebirea că efectul frînării este foarte redus și deci

folosirea frînelor impune multă atenție și prudență.

În timpul decolării cu vînt lateral, asupra avionului apar forțe laterale cauzate de vînt, care îngreuiază menținerea direcției de rulaj la decolare. Sensul de deviere a avionului pe timpul decolării cu vînt lateral este în partea din care bate vîntul, avionul avînd tendința de a se orienta cu botul în vînt. Pentru fiecare tip de avion, constructorul prevede vitezele maxime ale vîntului  $V_m$  din diverse direcții admise la decolare și aterizare. Pentru exemplificare, în fig. 7.8, se arată un grafic cu ajutorul căruia se determină componentele vitezei vîntului.

Pentru avionul ZLIN 726 se admite la decolare și aterizare o viteză maximă a vîntului de 10 m/s de la  $90^\circ$  și de 15 m/s de la  $0^\circ$  (în axa pistei).

Este necesar ca pe timpul executării decolării cu vînt lateral, coada avionului să nu fie ridicată imediat, dînd astfel posibilitatea ca avionul să capete o viteză suficientă pentru ca efectul organelor de comandă, în special al direcției, să fie optim, ca să se poată menține direcția pe timpul rulajului, cînd

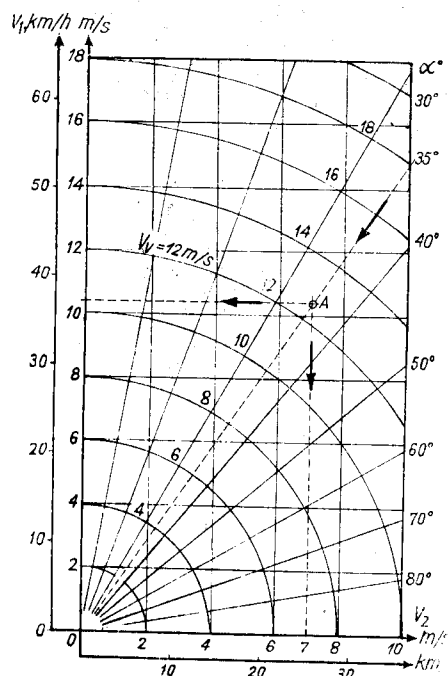


Fig. 7.8. Determinarea componentelor vitezei vîntului:

$V_1$  — componenta vitezei vîntului în sensul pistei;  
 $V_2$  — componenta vitezei vîntului perpendicular pe axa pistei. Exemplu de determinare: dacă  $V_m = 12,5$  m/s și  $\alpha = 35^\circ$ , se stabilește punctul A care are coordonatele  $V_1 \approx 10,5$  m/s și  $V_2 = 7$  m/s.

coada va fi ridicată. Comenzile — manșa și maneta de gaze — trebuie acționate lin și progresiv, pentru a se înlătura pe cît posibil momentul de deviere a avionului de la direcția de decolare. Orice greșeală în coordonarea comenzilor avionului de la direcția hotărîtă; de aceea este deosebit de important ca, pe timpul corectării efectului lateral al vîntului, viteza de zbor să fie mai mare decît cea normală cu  $1/3$  din valoarea vîntului sau cu  $1/2$  din valoarea rafalei (dacă vîntul bate în rafale). De exemplu, dacă viteza de desprindere este de 90 km/h și viteza vîntului de 6 m/s, se va mări viteza de desprindere cu  $(6/3) \cdot 3,6 = 7,2$  km/h, adică viteza de desprindere va fi de 97 km/h.

Decolarea de pe pista artificială cu avionul ZLIN se execută ca și de pe pista naturală, cu următoarele deosebiri:

- avionul, datorită calităților pistei artificiale (netedă), intră mai repede în viteză și deci desprinderea se face la o distanță mai scurtă;
- ridicarea cozii avionului nu trebuie executată pînă cînd avionul nu capătă viteza necesară la care efectul comenzilor, în special al direcției, să fie prompt; altfel apare foarte ușor tendința de „furătură“;
- controlul menținerii direcției la decolare se poate face și după unghiul format de limitele laterale ale pistei artificiale cu linia laterală a capotei motorului.

De reținut că pe pista artificială distanța de decolare se reduce simțitor. De asemenea declivitatea PDA influențează asupra distanței de decolare

**Desprinderea.** Desprinderea începe în momentul cînd portanța avionului  $F_z$  este egală cu greutatea avionului  $G$  și deci acesta nu mai apasă pe sol. Viteza de desprindere este de circa 90 km/h. La această viteză se trage ușor de manșă, pentru a realiza desprinderea.

Tragerea prea devreme și pronunțată de manșă, adică la  $V < 90$  km/h, face ca avionul să se desprindă forțat de pe sol și apoi să recadă pe roțile principale sau placat, din cauza lipsei excententului de putere  $\Delta N$  care asigură viteza ascensională  $W$ , precum și din cauza creșterii unghiului de incidență al aripii peste  $i_{cr}$  (fig. 7.9 și 7.10).

Curba puterilor disponibile maxime se obține cu relația  $N_{dM} = N_{fM} \eta_{el}$ , unde  $\eta_{el}$  este randamentul elicei la vitezele respective considerînd turația motorului constantă (regim maximal). Pentru a se zbura cu o anumită viteză  $V$  cuprinsă între  $V_L$  și  $V_M$ , se stabilește, cu maneta de gaze, puterea disponibilă

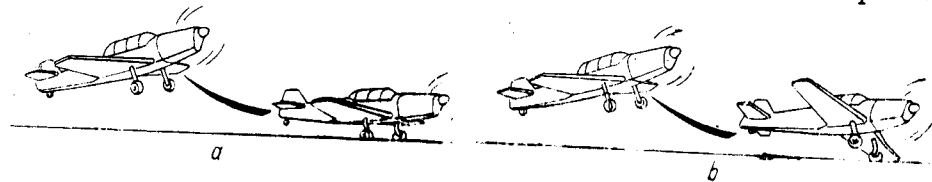


Fig. 7.9. Efectele ce apar în cazul forțării desprinderii la decolare:  
a — avionul cade pe tren solicitînd mult jantele; b — avionul cade pe un plan și o jantă putînd duce la ruperea acestuia.

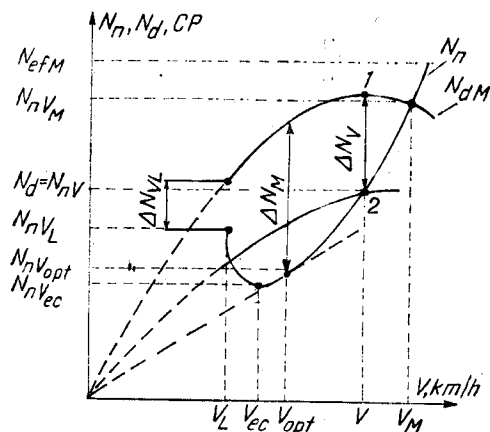


Fig. 7.10. Variația excedentului de putere  $\Delta N$  între  $V_L$  și  $V_M$ , atribuit al vitezei orizontale  $V$  sau/și al vitezei pe verticală  $W$ :

$N_n$  — curba puterilor necesare;  $N_{dM}$  — curba puterilor disponibile maxime;  $N_{efM}$  — puterea efectivă maximă;  $N_nV_M$  — puterea necesară pentru  $V_M$ ;  $N_{efV}$  — puterea efectivă pentru viteza  $V$ ;  $N_nV$  — puterea necesară pentru viteza  $V$ ;  $N_nV_L$  — puterea necesară pentru  $V_L$ ;  $N_nV_{opt}$  — puterea necesară pentru  $V_{opt}$ ;  $N_nV_{ec}$  — puterea necesară pentru  $V_{ec}$ ;  $V_L$  — viteză limită;  $V_{ec}$  — viteză economică;  $V_{opt}$  — viteză optimă;  $V$  — viteză între  $V_{opt}$  și  $V_M$ ;  $V_M$  — viteză maximă;  $\Delta N_{V_L}$  — excedentul de putere la  $V_L$ ;  $\Delta N_M$  — excedentul de putere maxim la  $V_{opt}$ ;  $\Delta N_V$  — excedentul de putere la viteza  $V$ ; 1 — puterea disponibilă maximă la viteza  $V$ ; 2 — puterea necesară la viteza  $V$ .

la valoarea puterii necesare pentru viteza respectivă (din punctul 1,  $N_n$  va coborî în punctul 2). Dacă  $N_n$  se stabilește la valoarea din punctul 1, adică  $N_{dM}$  și avionul se menține cu manșa în zbor orizontal, viteza va crește de la  $V$  la  $V_M$ . Dacă se menține tot cu manșa viteza  $V$ , atunci avionul va urca cu o viteză ascensională inițială  $W = \frac{\Delta N_v \cdot 75}{G}$

[m/s],  $\Delta N_v$  fiind excedentul de putere în CP la viteza  $V$  ( $\Delta N_v = N_{dM} - N_n$ ) iar  $G$  — masa avionului.

Chiar și la desprinderea de sol la  $V_L$  tragerea pronunțată de manșa duce la același rezultat, deoarece excedentul de putere la această viteză este foarte mic, iar unghiul de incidență al aripii este mare, astfel se poate ajunge ușor la  $i_{cr}$ .

De aceea la sesizarea celor mai mici instabilități ale avionului față de axa de rulu, după desprindere, trebuie să se slăbească ușor manșa pînă ce avionul devine stabil.

Sigur că slăbirea manșei poate conduce și la o reluare a contactului cu solul sau chiar la mici bontisări, dar acest lucru este mai de dorit decît o cădere a avionului pe un plan datorită tragerii pronunțate de manșa.

Trebuie de reținut că forțarea desprinderii duce, în realitate, la o creștere a rezistenței aerodinamice la înaintare  $F_x$ , datorită creșterii unghiului de incidență, ceea ce are ca urmare o creștere a rulajului la decolare, desprinderea producîndu-se mai tîrziu decît în cazul decolării normale.

Tragerea mai tîrziu de manșa pentru desprindere face ca trenul de aterizare să fie expus la eforturi mari (bontisări în viteză), iar rulajul să fie mărit în mod inutil, în loc ca avionul să execute palierul.

Momentul desprinderii se stabilește de obicei cu ajutorul vitezometrului, iar, după formarea deprinderilor, și după lungimea rulajului efectuat sau după sporirea eficacității comenzilor (ampenajul orizontal). Vitezometrul în nici un caz nu trebuie neglijat.

**Palierul.** Palierul este deplasarea accelerată în aer a avionului la înălțimea de 1 m, necesară pentru mărirea vitezei avionului de la viteza de desprindere la cea de 125 km/h, după care se poate începe zborul în urcare. O

dată cu creșterea vitezei se observă, în fig. 7.10, că crește și excedentul de putere  $\Delta N$ , ceea ce atrage o creștere a vitezei ascensionale  $W$ . Palierul trebuie neapărat executat, deoarece începerea urcării la o viteză mai mică de 120 km/h înseamnă că nu se va urca inițial nici pe o pantă maximă  $\theta_M$ , pentru care este necesară viteza economică (120—125 km/h) și nici cu o viteză ascensională maximă  $W_M$ , pentru care este necesară viteza optimă (145 km/h). De asemenea, la viteze apropiate de viteza limită, avionul poate deveni instabil la cele mai ușoare rafale de vînt. La atingerea vitezei de 125 km/h, avionul se pune în pantă de urcare, trăgîndu-se ușor de manșa și stabilindu-se turația corespunzătoare puterii nominale. Atenția trebuie să fie deosebită în scopul de a controla atît spațiul aerian pe direcția de urcare, cit și pentru a menține direcția după reperele de la sol.

## 7.5. Urcarea

Urcarea este mișcarea uniformă și rectilinie ce o execută avionul pe o traiectorie ascendentă. Condițiile zborului în urcare sînt: panta de urcare constantă ( $\angle \theta = \text{const.}$ ) și viteza pe traiectoria de urcare constantă ( $V_u = \text{const.}$ , fig. 7.11). Unghiul de pantă corect se obține prin fixarea turației și menținerea vitezei constante pe panta de urcare. Acest unghi se apreciază de pilot și după poziția capotei motorului față de orizont, viteza în nici un caz nu trebuie scăpată din vedere.

După stabilirea unghiului de pantă corect și a regimului de viteză și turație corespunzător, la înălțimea de 30 m se escamotează trenul de aterizare. Se verifică intrarea și zăvorirea prin stingerea becurilor verzi și aprinderea becurilor roșii, precum și după poziția indicatoarelor mecanice, care trebuie să fie retrase în aripă.

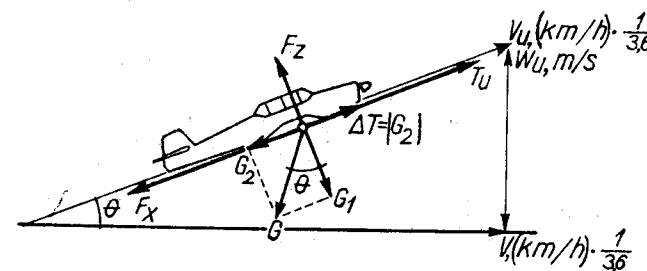


Fig. 7.11. Forțele care acționează asupra avionului la zborul în urcare:

$G$  — greutatea avionului;  $F_z$  — forța portantă;  $F_x$  — forța de rezistență la înaintare;  $T_u$  — forța de tracțiune în urcare;  $T_u = F_x + G_z = F_x + G \sin \theta = (\rho V_u^2 / 2) S C_x + G \sin \theta$ ;  $F_z = G \cos \theta = (\rho V_u^2 / 2) S C_z$ , unde  $S$  este suprafața aripii,  $\rho$  — densitatea aerului;  $C_x$  — coeficientul de rezistență la înaintare;  $C_z$  — coeficientul de portantă; Pentru a menține viteza de urcare  $V_u$  constantă trebuie să se realizeze  $T_u = F_x + G_z$ , unde  $G_z$  este compensat de suplimentul de tracțiune  $\Delta T$  necesar pentru a menține avionul în pantă de urcare. Se remarcă trei viteze în timpul urcării:  $V_u$  — viteza îndreptată pe traiectoria în urcare citită la vitezometru, în km/h;  $V$  — componenta orizontală a lui  $V_u$ , adică viteza față de sol, în km/h, dată de relația  $V = V_u \cos \theta$ ;  $W_u$  — viteza ascensională citită la variometrul, în m/s.

La atingerea înălțimii de 50 m se escamotează cu mișcări line flapsul. După escamotarea trenului de aterizare și a flapsului, viteza avionului tinde să crească; pentru a preîntîmpina aceasta, pilotul mărește unghiul de pantă, menținînd viteza constantă de 145 km/h. În tabelele 7.1 și 7.2 se arată parametrii mai importanți ce trebuie avuți în vedere și urmăriți la zborul în urcare.

Regimul motorului în urcare

Valori de lucru (restricții)	Regimul motorului	
	Maxim de zbor	Maxim permanent
Limite de timp	5 min	Nelimitat
Turația, rot/min	$2\,750 \pm 3\%$	$2\,680 \pm 3\%$
Presiunea de admisie, at	$1,02 \pm 0,02$	$0,965 \pm 0,02$
Temperatura chiulaselor, °C:		
— normală	140—185	
— maximă (5 min)	200	
Temperatura uleiului, °C		
— normală	40—80	
— maximă (5 min)	85	

Tabelul 7.2

Viteze în urcare

Altitudinea de zbor, m	Viteza de zbor recomandată, km/h	
	Greutatea avionului de 940 kgf	Greutatea avionului de 1 000 kgf
0—1 000	140	145
1 000—2 000	135	140
2 000—3 000	130	135
3 000—4 000	125	130
4 000—5 000	120	125

Pentru ca manșa să nu ceară efort prea mare din partea pilotului, după stabilirea pantei corecte, este necesar să se regleze trimerul profundorului. În turul de pistă neescamotîndu-se trenul de aterizare, viteza pe panta de urcare este ceva mai mică ( $V_u = 135 \dots 140$  km/h). În cazul că pe timpul urcării motorul dă semne de supraîncălzire (crește temperatura uleiului și a chiulaselor), se micșorează unghiul de pantă, precum și regimul motorului, iar dacă este cazul se trece și la zbor orizontal.

## 7.6. Virajul 1

Primul viraj se execută în urcare la înălțimea de 150 m și la o distanță de minimum 1,5 km față de avioanele ce zboară în față. Înainte de executarea virajului se privește la stînga, la dreapta și înainte pentru a ne convinge că nu există alte avioane în apropiere. La observarea spațiului aerian se acordă

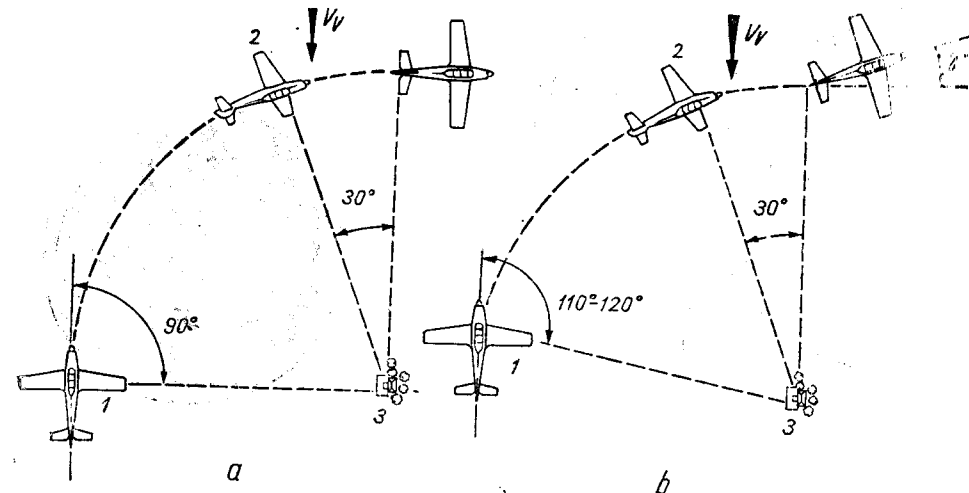


Fig. 7.12. Virajul 1:

a — executarea virajului pe timp calm sau vînt slab; b — executarea virajului pe vînt pronunțat; 1 — intrarea în viraj; 2 — scoaterea din viraj; 3 — reper la sol;  $\gamma$  — unghi de contraderivă;  $V_v$  — viteza vîntului;

o atenție deosebită părții în care urmează să se execute virajul, alegîndu-se de asemenea un reper pe sol, în lungul planului pentru scoaterea din viraj. Alegînd astfel reperul, înseamnă că direcția de zbor cu direcția avion-reper face un unghi de 90°. În cazul că vîntul din față are o viteză mai mare de 7 m/s, unghiul acesta trebuie să fie mai mare de 90°, ca la ieșirea din viraj să se vadă reperul în lungul aceluiași plan (fig. 7.12). Traectoria avionului, după executarea primului viraj, trebuie să fie perpendiculară pe direcția de decolare-aterizare.

Înainte de introducere în viraj, pentru mărirea siguranței zborului, se îndulcește panta apoi se apasă ușor manșa și palonierul în partea virajului. Deoarece în viraj portanța  $F_z$  are tendința de a se micșora și, ca o consecință viteza să crească, se evită acest lucru printr-o ușoară tragere de manșă, făcînd astfel să crească  $F_{zv}$ , implicit și  $F_z$ , datorită creșterii mici a unghiului de incidență al aripii și astfel să se mențină panta îndulcită de la intrarea în viraj (fig. 7.13).

La începutul virajului, atenția trebuie îndreptată asupra: poziției capotei motorului față de orizont, înclinării, vitezei indicate, vitezei ascensionale și coordonării comenzilor după poziția bilei (la mijloc) și limbii (în partea virajului) de la indicatorul de viraj și glisadă. Cînd înclinarea ajunge la valoarea dorită, se execută susținerea virajului prin revenirea și presarea ușoară a manșei în partea opusă înclinării avionului. În viraj, datorită vitezei mai mari a planului din exteriorul virajului, portanța acestuia crește față de cea a planului din interior, avionul avînd tendința să se incline în continuare, dacă se rămîne cu manșa la mijloc.

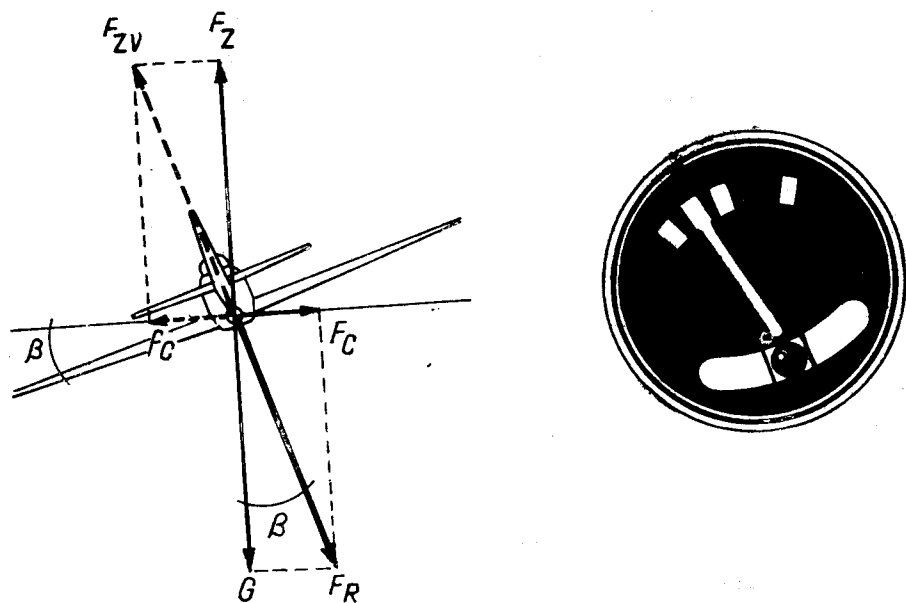


Fig. 7.13. Forțele care acționează în viraj:

$G$  — greutatea avionului;  $F_C$  — forța centrifugă  $= mV^2/R$ , unde  $m$  este masa avionului,  $V$  — viteza avionului și  $R$  — raza virajului;  $f_c$  — forța centripetă  $= F_{ZV} \sin \beta$ ;  $\beta$  — unghiul de înclinare în viraj  $F_{ZV}$  — forța portantă în viraj  $= (\rho/2)V^2SC_{ZV} > G$ ;  $F_Z$  — componenta verticală a lui  $F_{ZV}$  ( $F_Z = G = F_{ZV} \cos \beta$  în zbor orizontal;  $F_Z > G$  în zbor în urcare).

Privind în partea virajului, se verifică dacă nu sînt alte avioane prin apropiere și se stabilește momentul scoaterii din viraj. Pentru a scoate avionul din viraj se dau comenzile coordonat, în sens invers virajului, cu  $30^\circ$  înainte de a ajunge în dreptul reperului ales (fig. 7.12). Pe timpul scoaterii din viraj atenția se distribuie astfel: asupra poziției capotei față de orizont; asupra mișcării avionului în jurul axei longitudinale în timp ce virajul încetează, precum și asupra indicatorului de viraj și glisadă, la care bila trebuie menținută la centru, în timp ce acul indicator revine la centru pe măsura ieșirii avionului din viraj.

O regulă simplă ne precizează cum se acționează cu manșa și palonierul pentru a menține bila la mijloc și limba în poziția dorită, și anume: „manșa atrage bila, iar piciorul o respinge”. Spre exemplu, dacă virajul este suficient de înclinat, dar bila cade spre interior — viraj glisat (fig. 7.14, a), situația se remediază presînd mai mult palonierul din partea virajului, pentru a mări viteza de rotație, astfel forța centrifugă crește și bila este nevoită să revină între repere (deci piciorul a respins bila). Dacă viteza de rotație este bună, atunci se va scoate puțin cu manșa din înclinare, bila revenind la mijloc („manșa atrage bila”). Dacă virajul este derapat (fig. 7.14, b), se procedează în mod similar, se presează palonierul din partea opusă virajului, micșorîndu-se viteza de rotație sau se înclină puțin cu manșa, dacă înclinarea este mică.

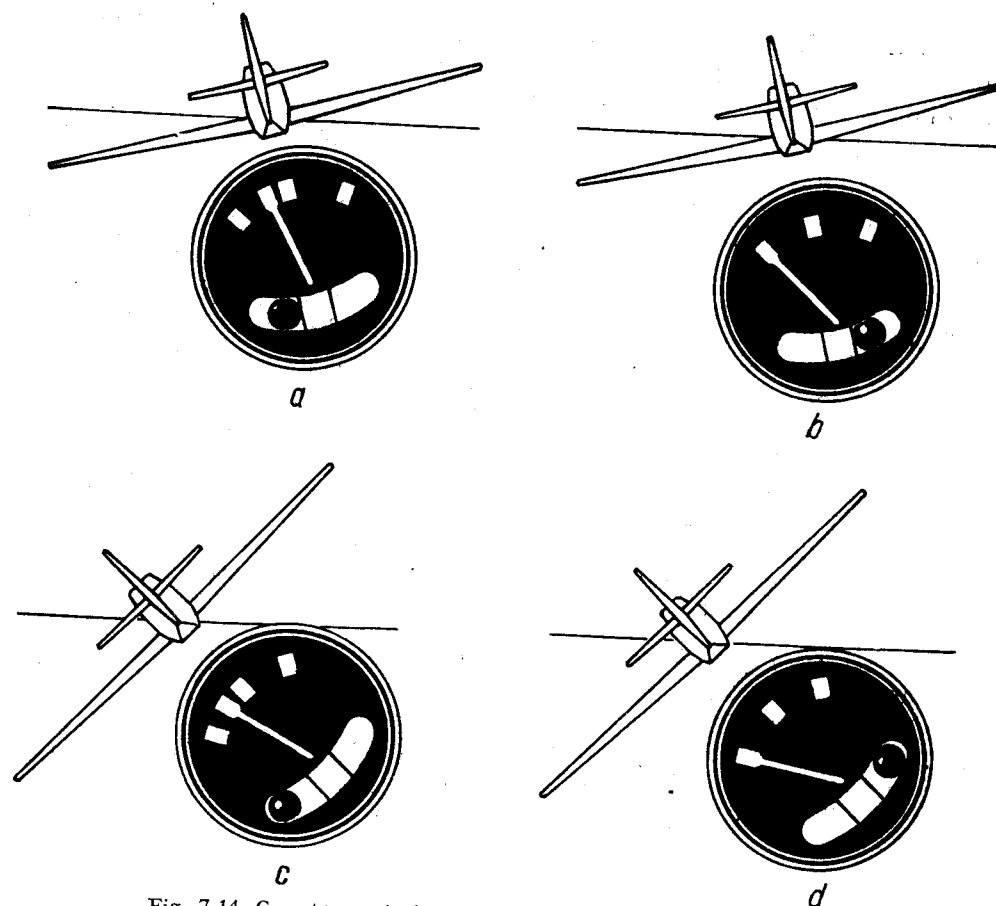


Fig. 7.14. Corectarea virajului după indicatorul de viraj și glisadă:

a — viraj glisat cu viteză mică de rotire: pentru remediere se mai presează palonierul din partea virajului, ce are ca rezultat mărirea vitezei de rotire și bila se duce la mijloc („piciorul respinge bila”); b — viraj derapat cu viteză mare de rotire: se presează palonierul opus virajului pentru a micșora viteza de rotire („piciorul respinge bila”); c — viraj cu înclinare mare și viteză de rotire mică: se mai scoate din înclinare („manșa atrage bila”) și se mai presează palonierul din partea virajului („piciorul respinge bila”); d — viraj cu înclinare și viteză de rotire prea mari: se presează palonierul opus și se mai scoate cu manșa din înclinare („piciorul va tinde să respingă bila dincolo de centru iar manșa o va menține la centru”).

Desigur că în timpul virajului se pot ivi situații cînd pentru remediere se acționează și cu manșa și cu palonierul. Spre exemplu, în fig. 7.14, c virajul spre stînga este prea înclinat, iar viteza de rotire este prea mică (viraj glisat); în acest caz bila este readusă la mijloc și cu manșa, se mai scoate din înclinare, și cu palonierul stîng, care se mai presează pentru a mări viteza de rotire. Pe baza acestor raționamente se pot face multiple exerciții și ele sînt foarte importante pentru că servesc mai tîrziu la deprinderea perfectă a zborului instrumental, care permite pilotarea avionului în orice condiții meteorologice, atît ziua cît și noaptea. În fig. 7.14, d se arată cum se operează la un viraj prea înclinat și cu viteză de rotire prea mare (viraj derapat).



La mișcările laterale ale manșei de micșorare sau mărire a înclinării nu trebuie scăpat din vedere și mișcarea în profunzime a acesteia, deoarece apar tendințe de cabrare sau respectiv picare a botului avionului.

La executarea virajului trebuie să se acorde mare atenție vitezei cu care se execută virajul. Cu cât această viteză se apropie de viteza limită  $V_L$ , cu atât înclinarea se apropie de  $0^\circ$ , aceasta rezultând după cum s-a mai arătat din relația  $\cos \beta = V_L^2 / V_v^2$  (v. § 8.3.2).

**Greșeli caracteristice în timpul executării virajului.** *La intrarea în viraj:* se dau comenzi necoordonate, manșă prea încet și palonier prea mult, avionul virind cu înclinare mică și derapat (bila se deplasează în partea opusă virajului); avionul are înclinare corectă, dar virează cu viteză unghiulară mică, din cauză că s-a apăsător insuficient pe palonier (bila alunecă în interiorul virajului, acesta fiind glisat).

*Pe timpul virajului:* se pierde viteza și echilibrul transversal din cauza manșei trasă prea mult; se câștigă viteză pentru că în timpul înclinării nu s-a tras și puțin de manșă, pentru a suplini scăderea portanței; avionul se rotește prea încet din cauză că s-a presat insuficient palonierul și bila alunecă în interiorul virajului, acesta fiind glisat.

*La scoaterea din viraj:* botul avionului urcă și scade viteza din cauză că manșa a rămas trasă ca în timpul virajului; botul avionului are tendința de a pica sub traiectorie, din cauză că s-a slăbit prea mult manșa; nu se coordonează corect comenzile din manșă și palonier, din care cauză bila alunecă spre interior sau exterior; virajul se execută mai mare sau mai mic de  $90^\circ$ , pentru că scoaterea din viraj nu a fost executată la momentul potrivit.

## 7.7. Virajul 2

După scoaterea din primul viraj se execută panta de urcare în aceleași condiții, controlind poziția avionului, viteza și celelalte aparate de bord. Se privește la stînga, dreapta, sus și jos pentru a observa poziția celorlalte avioane care sînt în aer, depărtarea față de aerodrom și terenul de ajutor pentru rezolvarea unei eventuale aterizări forțate. Virajul 2 se execută tot de  $90^\circ$ , în momentul cînd axa longitudinală a avionului face un unghi de  $45^\circ$  cu linia formată de avion și T-ul de aterizare (fig. 7.15, poz. 2). Tehnica executării virajului este similară cu cea de la virajul 1, numai că dacă s-a atins în prealabil înălțimea de 200 m, virajul se execută la orizontală. Scoaterea din virajul 2 se execută paralel cu direcția de decolare-aterizare și la o distanță de 1,5 km față de avionul din față.

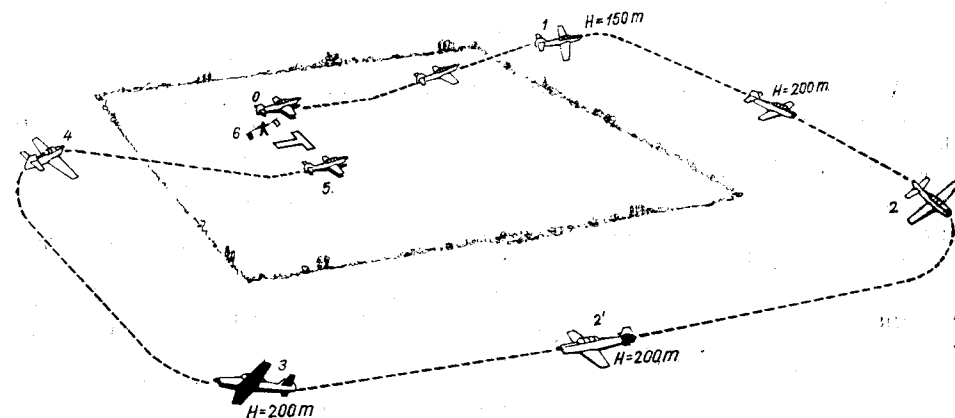


Fig. 7.15. Schema turului de pistă cu cele patru viraje:  
0 — punctul de decolare; 1 — virajul 1 în urcare; 2 — virajul 2 pe orizontală; 2' — la travers; 3 — virajul pe orizontală; 4 — virajul 4 în coborire; 5 — punctul de aterizare; 6 — starterul.

## 7.8. Zborul orizontal

La atingerea înălțimii de 200 m se presează ușor manșa spre înainte, atât cît este necesar pentru ca botul avionului să se găsească față de linia orizontului în poziția corespunzătoare zborului orizontal, zbor care se execută după virajul 1 pînă la virajul 4. Pe măsură ce viteza crește, se reduce din motor ca la 180 km/h să avem 2 580 rot/min. Se supraveghează spațiul aerian din jur, avînd în vedere să nu se acopere silueta avionului din față cu botul propriului avion. Orice avion aflat în față este lăsat totdeauna spre interiorul turului nostru de pistă. Pentru o bună apreciere a situației de la sol și din aer se urmăresc cu atenție comenzile date de conducătorul de zbor celorlalte avioane și răspunsurile piloților, precum și celelalte convorbiri radio. Viteza în zbor orizontal este de 180—200 km/h. Cînd se ajunge la traversul T-ului de aterizare (fig. 7.15, poz. 2'), se cere permisiunea pentru aterizare.

Pe latura mare a turului de pistă se urmărește: paralelismul dintre traiectoria zborului și T (direcția de decolare-aterizare); spațiul aerian; activitatea de pe aerodrom; funcționarea corectă a motorului după indicațiile aparatelor de la bord.

La travers se scoate trenul, dacă acesta a fost băgat la decolare, se raportează și se cere permisiunea de aterizare.

## 7.9. Virajul 3

Virajul 3 se execută cind unghiul format de axa transversală a avionului (aripa) și direcția avion-T este de  $45^\circ$  (fig. 7.15, poz. 3). Virajul se execută de  $90^\circ$  și cu o înclinare pînă la  $30^\circ$ . Înainte de a executa virajul 3 se examinează: partea exterioară a turului de pistă, pentru a se vedea eventualele avioane care intră în turul de pistă venind din zonă; spațiul din față și din interiorul turului de pistă, pînă la aerodrom, pentru a se observa dacă nu sînt alte avioane în imediata apropiere. *Erorile în determinarea locului virajului 3 duc la greșeli în luarea prizei de aterizare.* Astfel, executarea cu întîrziere a virajului 3 duce la lungimea traiectoriei, ceea ce atrage după sine o îndelungată susținere a pantei de aterizare cu motor. Executarea mai devreme scurtează panta de coborîre după virajul 4, provocînd grabă în efectuarea manevrelor pe direcția de aterizare și de regulă se vine lung la aterizare sau se poate ajunge la ratarea aterizării.

În timpul virajului se acordă atenție deosebită poziției botului avionului față de orizont, înclinării și vitezei unghiulare, vitezei și înălțimii de zbor. Se urmărește ca acționarea comenzilor să se facă în mod coordonat, astfel ca execuția virajului să fie corectă (bila la mijloc).

## 7.10. Virajul 4

Virajul 4 se execută în coborîre, cu înclinare variabilă, nu peste  $30^\circ$ , și se începe cînd linia avion-T face un unghi de  $15-20^\circ$  cu direcția T-ului de aterizare (fig. 7.15, poz. 4). Viteza în timpul virajului este de  $150-140$  km/h. *De corectitudinea executării virajului 4 depinde realizarea în bune condițiuni a pantei și direcției de aterizare.* Înaintea începerii virajului trebuie observat cu atenție culoarul de aterizare, pentru a ne convinge că nici un alt avion nu împiedică aterizarea.

Pe timpul virajului, atenția trebuie îndreptată în mod deosebit asupra vitezei, înclinării și momentului scoaterii din viraj, astfel ca să se vină la aterizare paralel cu direcția T-ului și în dreapta acestuia.

## 7.11. Coborîrea pe panta de aterizare

După scoaterea din virajul 4 pe direcția semnelor de aterizare, se reduce motorul, se scoate flapsul la viteza de  $140$  km/h și, se fixează panta, coborîndu-se cu  $135-140$  km/h. Forțele care acționează asupra avionului pe panta de coborîre sînt cele arătate în fig. 7.16. Se observă că atunci cînd tracțiunea elicei  $T$  este pozitivă, panta este mai mică (priză mai lungă), iar cînd  $T \leq 0$ ,

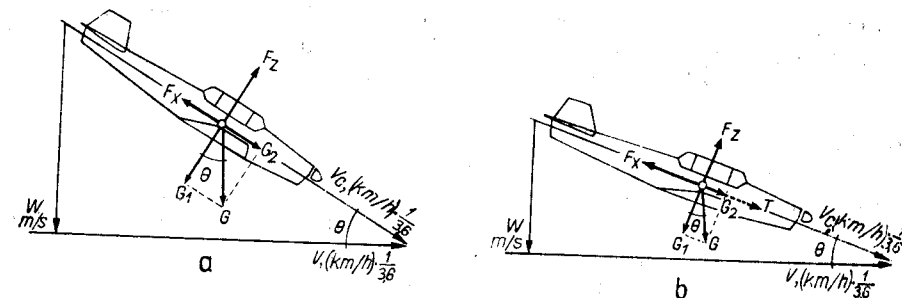


Fig. 7.16. Forțele principale care acționează asupra avionului pe panta de coborîre: a — coborîrea cu  $T = 0$ ;  $F_x = G_1$ ;  $F_z = G_2$ ;  $\lg \theta = F_x/F_z = C_x/C_z = 1/(C_z/C_x) = 1/K$ ;  $\lg \theta_m = 1/K_m$ , rezultînd  $D_M = HK_m$ ,  $K_m$  fiind finețea aerodinamică maximă,  $D_M$  — distanța maximă de planare,  $H$  — înălțimea de planare; zburînd cu  $V_{opt}$  se obține  $\theta_m$ , deci  $D_M$ ; b — coborîrea cu  $T > 0$  (motor redus);  $F_x = T + G_1$ ;  $F_z = G_2$ ;  $\lg \theta = (1/K) - (T/G_2)$ , cu cît tracțiunea  $T$  este mai mare, cu atît  $\lg \theta$  este mai mică, deci  $\theta$  mai mic.

adică motorul este redus sau oprit complet, panta este mai accentuată (priză mai scurtă). Corectarea direcției pe panta de aterizare este permisă numai pînă la înălțimea de  $50$  m, prin înclinări și devieri de la direcție de maximum  $15^\circ$ .

Greșeli caracteristice în luarea prizei de aterizare:

— după terminarea virajului 4 nu se vine corect pe direcția de aterizare, paralel cu T-ul, ce trebuie să fie văzut permanent în partea stîngă, aceasta pentru că virajul 4 s-a executat prea devreme, ori prea tirziu;

— în timpul planării avionul este derapat din cauză, că, neacționîndu-se coordonat manșa cu palonierul la scoaterea avionului din viraj, a apărut deriva, care trebuie anulată;

— unghiul de coborîre este inconstant din cauză că nu se vizează permanent într-un singur loc înaintea și în dreapta T-ului de aterizare și nu se păstrează o viteză constantă;

— de asemenea erorile din virajul 3 duc la greșeli în venirea pe direcție și luarea prizei de aterizare.

## 7.12. Aterizarea

O aterizare bună este urmarea firească a unei prize corecte și a unei pante de coborîre constante. După cum s-a mai arătat, panta de aterizare cu avionul ZLIN se realizează pe o traiectorie rectilinie, avînd trenul de aterizare și flapsul scoase, iar viteza stabilizată la  $135-140$  km/h. Se coboară pînă la înălțimea de  $6-7$  m, cînd se „îndulcește” panta de coborîre și apoi se redresează avionul în așa fel încît, la înălțimea de circa  $1$  m, avionul să înceapă filarea. Filarea avionului trebuie să se execute într-o permanentă și ușoară apropiere de sol, ca urmare a scăderii treptate a vitezei, în care scop se trage manșa lin și uniform, în raport cu scăderea vitezei avionului. Această trecere

treptată de la unghiuri de incidență mici ale aripilor la cele maxime necesare pentru aterizare (aproape de incidența critică) trebuie să se execute progresiv, coordonând comenzile în raport cu apropierea de sol, în așa fel încît luarea contactului cu acesta să se facă fără căderea accentuată (infundarea) a avionului.

Privirea pilotului în timpul „filării” trebuie să alunece pe suprafața pământului, fără a se opri pe obiecte izolate sau denivelări ale solului, cuprinzînd un unghi de  $15^\circ$  în față-stînga și la o distanță de 30–40 m. În timpul filării trebuie să se acorde o atenție deosebită înălțimii față de sol, direcției de aterizare, derapajului avionului și aducerii acestuia în poziția pe trei puncte (tren principal și bechie). Viteza de contact a avionului cu solul este de circa 90 km/h, iar aterizarea se execută pe trei puncte, cu manșa trasă aproape complet.

După luarea contactului cu solul, se trage manșa progresiv și complet spre înapoi, urmărind menținerea avionului pe direcție, cu palonierul în funcție de reperul ales și balizaj. În cazul unei rafale de vînt ce poate conduce la „umflarea” avionului, se oprește tragerea manșei și, dacă este necesar, se slăbește aceasta puțin pentru a păstra contactul cu solul.

În a doua parte a rulajului, cînd  $V \leq 55$  km/h, se pot folosi frînele fără bruscări. După oprirea avionului din rulajul de aterizare, se pune ușor și progresiv motor, se degajează culoarul de aterizare virînd  $90^\circ$  spre culoarul neutru, se bagă flapsul și funcție de misiune sau ordinul conducătorului de zbor, se rulează la start sau la linia de alimentare sau staționare la hangar.

**Ratarea aterizării.** Se execută la ordinul conducătorului de zbor sau din proprie inițiativă atunci cînd pista de aterizare este ocupată sau cînd s-a luat o priză de aterizare greșită, ce nu se mai poate corecta. Ratarea este o procedură a aterizării și deci nu trebuie exilat cînd situația o impune. Ratarea se execută la orice înălțime, inclusiv din filare sau după contactul cu solul.

Pentru ratare se execută următoarele operații: se pune progresiv motorul în plin, pentru ca avionul în primul rînd să intre în viteză; dacă avionul a luat inițial contact cu solul, se desprinde de acesta la  $V \geq 90$  km/h, se face palierul pînă la 125 km/h, după care se trece în panta de urcare cu viteza de 140 km/h; dacă avionul este în aer în timpul ratării, după repunerea motorului în plin, se pune avionul la orizontală, se așteaptă ca viteza să crească la 140 km/h, apoi se pune în panta de urcare; la  $H \geq 50$  m, se bagă flapsul în trepte (întîi la  $15^\circ$  apoi complet), păstrîndu-se viteza; se reduce turația apoi la 2 680 rot/min și se continuă urcarea pînă la înălțimea de executare a virajului 1, după care se reintră într-un nou tur de pistă.

Greșeli ce se pot comite în timpul ratării aterizării: se redresează mai întîi avionul și apoi se mărește turația motorului, astfel că se poate ajunge la limita de viteză și chiar la angajare; nu se mărește turația motorului pînă la cea maximă, poziția scoasă a flapsului făcînd ca luarea înălțimii să se realizeze cu o viteză ascensională mică; nu se privește cu atenție solul și se permite astfel ca avionul să atingă prematur pămîntul cu roțile.

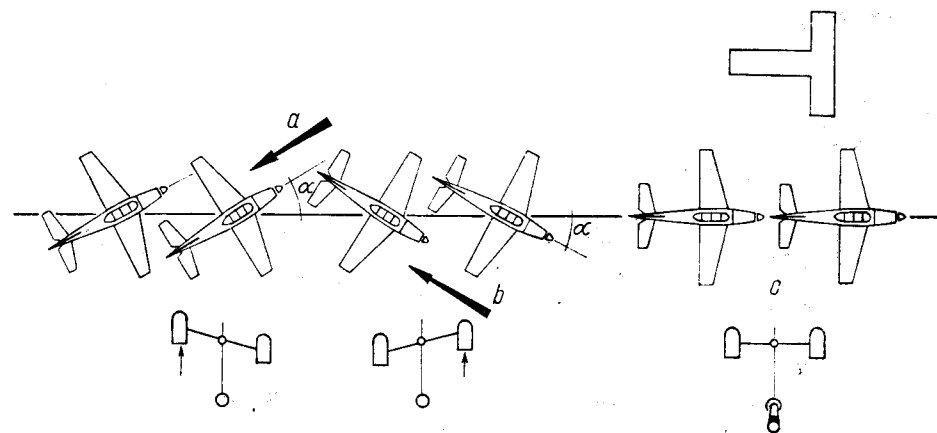


Fig. 7.17. Zborul cu contraderivă la aterizarea cu vînt lateral:  
a — vînt din stînga; b — vînt din dreapta;  $\alpha$  — unghi de contraderivă; c — redresarea mai jos ca obișnuit.

**Aterizarea cu vînt lateral.** Venirea la aterizare cu vînt lateral duce la apariția unei deviații de la traiectul normal, numită derivă, care se înlătură prin alegerea unui cap de aterizare (botul spre vînt) care să combată efectul vîntului (cap de contraderivă; fig. 7.17).

Piloții antrenați mai pot combate deriva și prin executarea unei glisade. Aceasta se face înclinînd avionul în partea de unde bate vîntul și menținîndu-l pe direcția de aterizare prin presarea palonierului din partea opusă înclinării (fig. 7.8 și v. § 8.3. „glisada”).

Cînd se vine la aterizare cu contraderivă — cel mai indicat — se menține capul de aterizare modificat (mai mic dacă vîntul bate din stînga și mai mare dacă bate din dreapta) pe întreaga pantă, pînă la înălțimea de redresare, care în acest caz se reduce substanțial. La începutul redresării, cu ajutorul palonierului, se anulează contraderiva, astfel ca fuzejul avionului să fie paralel cu direcția de aterizare. Dacă anularea contraderivei se face prea devreme, există riscul unei ieșiri din pista de decolare-aterizare datorită vîntului lateral, iar dacă se face prea tîrziu contactul cu solul va fi derapat.

Imediat după contactul cu solul, avionul are aceleași tendințe ca la decolare, cu precizarea că amplitudinea comenzilor de parare (manșa înspre vînt și palonierul opus vîntului) se mărește pe măsura reducerii vitezei de rulare.

Cînd vîntul lateral are intensitate mare este indicat ca deriva să fie anulată prin îmbinarea glisadei, cu modificarea capului de aterizare (contraderivă).

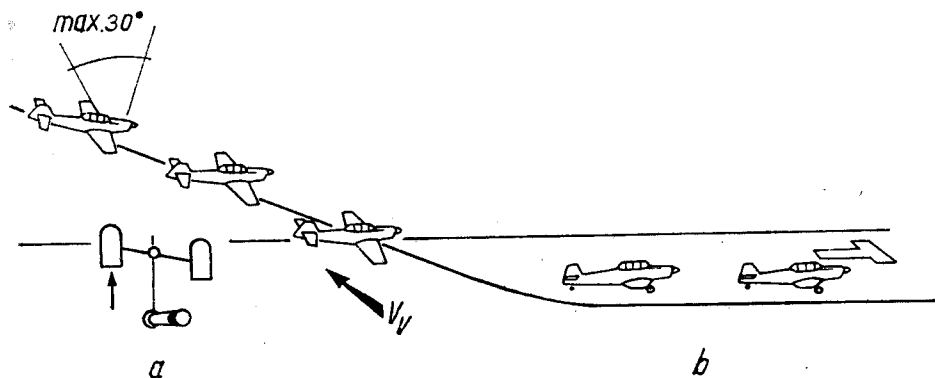


Fig. 7.18. Combaterea derivei la aterizare cu zborul glisat:

a — zbor glisat; b — redresarea și filarea mai sus ca obişnuit, pentru a nu se risca contactul prematur cu solul.

**Aterizarea cu flapsul escamotat.** Aterizarea executată cu flapsul escamotat prezintă unele particularități față de aterizarea cu flapsul scos. Distanța de aterizare a avionului cu flapsul escamotat se mărește mult datorită creșterii finetii aerodinamice. Viteza pe pantă se menține tot la 135–140 km/h (fig. 7.19).

Trebuie avut în vedere că virajul 3 trebuie executat mai târziu, pentru faptul că panta de coborîre (planare) se va executa la un unghi  $\theta$  mai mic, care determină mărirea lungimii de aterizare ( $\text{tg } \theta = 1/K$ , deci crescînd  $K$ , scade unghiul  $\theta$ ).

**Greșeli caracteristice la aterizare.** Greșelile caracteristice la aterizare sînt: redresarea înaltă „umflarea” și bontul (saltul), care se produc datorită acțiunilor greșite ale pilotului pe timpul redresării, filării și luării contactului cu solul. De obicei, aceste greșeli sînt o urmare a faptului că nu se privește corect în timpul redresării, filării și luării contactului cu solul, ceea ce atrage după după sine greșita determinare a distanței pînă la pămînt.

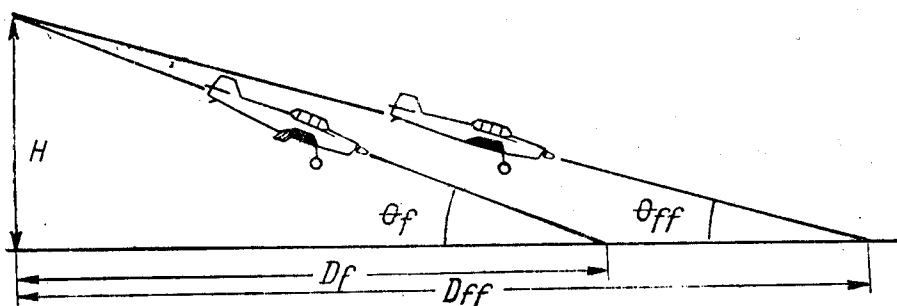


Fig. 7.19. Panta de aterizare cu flapsul escamotat și cu flapsul scos:

$\theta_{ff}$  — unghiul de pantă cu flapsul scos;  $\theta_f$  — unghiul de pantă cu flapsul escamotat;  $D_{ff}$  — distanța de planare cu flapsul scos;  $D_f$  — distanța de planare cu flapsul escamotat.

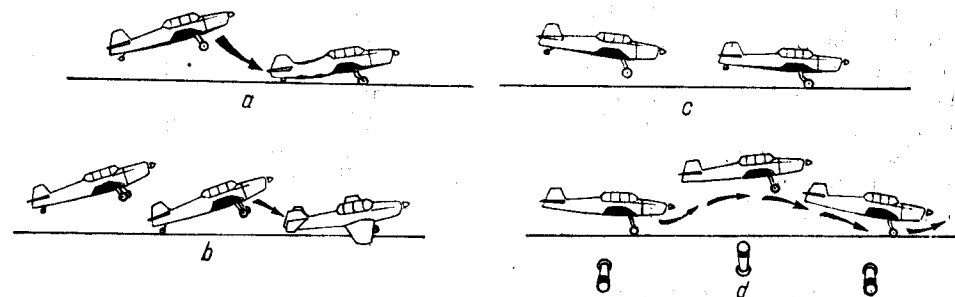


Fig. 7.20. Greșeli la aterizare:

a — redresare înaltă — manșă trasă prea devreme care duce la placarea avionului; se solicită serios toată celula; b — „umflarea” pe timpul redresării sau filării neremediată prin slăbirea manșei, fapt ce duce la contact inițial cu bechia sau căderea pe un plan; c — contact prematur cu solul — nu s-a tras din timp de manșă; se solicită trenul de aterizare; d — bontisarea avionului datorită mișcărilor greșite — în contratimp — ale manșei.

Cînd se privește lateral în stînga prea aproape de avion, se creează impresia falsă că distanța față de pămînt este mică (înălțime mică). Aceasta duce la redresarea înaltă (fig. 7.20, a) sau la „umflare” pe timpul filării (fig. 7.20, b).

Privind prea departe, se produce fenomenul invers, avînd ca urmare redresarea joasă și incompletă, ceea ce conduce la contactul prematur cu solul (contact pe două roți, fig. 7.20, c). Contactul prematur cu solul mai apare, cînd se vine lung la aterizare și, nemaiținîndu-se seamă de înălțime și viteză, se forțează așezarea avionului în dreptul semnelor de aterizare. De aici se poate ajunge ușor la „umflare” (pilotul trage de manșă) sau la bontisare, cînd se trage și se împinge de manșă în contratimp cu mișcările avionului (se trage cînd avionul are tendința să urce și se împinge cînd are tendința să pice, fig. 7.20, d).

**Corectarea redresării înalte.** Dacă s-a observat începerea redresării prea sus a avionului, aceasta trebuie încetată imediat prin oprirea manșei pe loc, dînd posibilitatea avionului, datorită scăderii vitezei, să coboare pînă la 0,75 m, după care se continuă aterizarea normal.

Dacă redresarea a fost terminată prea sus și avionul continuă să se apropie de pămînt — se oprește trasul de manșă și numai după ce s-a ajuns la circa 0,75 m se continuă această manevră, ca, pe măsura apropierii avionului de sol, acesta să ia poziția corectă de aterizare.

Dacă redresarea a fost terminată prea sus, dar avionul nu se apropie de pămînt, se presează lin de manșă spre înainte, atît cît este necesar ca avionul să înceapă din nou coborîrea, iar la aproximativ 0,75 m, printr-o tragere mai amplă de manșă, se dă avionului poziția corectă pentru aterizare.

După o redresare înaltă, avionul se infundă mai repede decît în cazul redresării normale, filarea micșorîndu-se evident sau neavînd loc (efectul solului este micșorat); de aceea se trage energic de manșă, pentru a da avionului poziția corectă de aterizare pe trei puncte, fără însă a brusca comanda în profunzime.

Dacă redresarea s-a efectuat la înălțimea de 2 m sau mai sus și nu a fost corectată la timp, fără a ridica privirea de la pământ, se mărește lin turația motorului pentru a asigura avionului viteza normală, se menține direcția de zbor și, continuându-se coborîrea, se aterizează normal reducîndu-se motorul. Dacă, după ce s-a mărit turația motorului, condițiile devin improprii aterizării (aterizarea este lungă, pista de aterizare nu s-a eliberat de un avion aterizat etc.), se execută un ușor palier, punîndu-se motorul în plin, iar cînd viteza a crescut la 120—130 km/h, se pleacă într-un nou tur de pistă.

**Corectarea „umflării”.** Umflarea apare din următoarele cauze:

- viteza prea mare la apropierea de pământ, de cele mai multe ori din cauză că se vine prea lung la aterizare;
- privirea este îndreptată prea aproape de bordul de atac al aripii;
- se trece prea tîrziu cu privirea din față, la pământ în stînga botului avionului;
- se execută tîrziu redresarea, din care cauză aceasta se produce prin mișcarea bruscă și amplă a manșei spre înapoi și deci efortul pe manșă nu se mai poate doza coordonat cu apropierea avionului de sol;
- nu se reduce complet motorul;
- se execută mișcări bruște și mari cu manșa.

În clipa în care s-a observat „umflarea” avionului, se presează ușor pe manșă spre înainte, oprind îndepărtarea avionului de pământ. Dacă avionul a fost „umflat” pînă la o înălțime ce nu depășește 1 m, manșa se oprește pe loc și, pe măsura apropierii ulterioare a avionului de pământ, se continuă aterizarea normal. Dacă avionul a fost „umflat” la o înălțime mai mare de 1 m, se împinge scurt de manșă pentru a aduce avionul la înălțimea normală (0,75 m) și, pe măsura apropierii lui de pământ, se continuă aterizarea normal.

După „umflare”, avionul se apropie de pământ cu o viteză verticală mai mare și deci manșa trebuie trasă înapoi corespunzător coborîrii, pentru a avea timpul necesar să se dea avionului poziția de aterizare pe trei puncte, de la înălțimea de 0,25 m. Se observă cu atenție direcția și înclinarea și nu se trage exagerat de manșă.

Dacă „umflarea” nu a fost oprită la timp și avionul s-a ridicat la înălțimea de 2 m sau mai sus, fără a se lua privirea de la pământ, prin acționarea lină și coordonată a manșei și palonierului, se menține avionul în zbor stabil și, mărinđ lin dar ferm turația motorului, se execută palierul pentru creșterea vitezei la cea necesară pentru urcare și se ratează aterizarea, plecînd într-un nou tur de pistă.

Pilotul trebuie să fie hotărît în luarea deciziei de ratare, deoarece momentele de ezitare sau forțare a aterizării prin tragere de manșă de la înălțimea de peste 2 m, avionul aflîndu-se la viteză mică, poate duce la angajarea acestuia pe un plan sau la placare, ceea ce poate lăsa „amprente” în structura de rezistență a celei sau a trenului de aterizare.

**Corectarea bonturilor la aterizare.** Bonturile apar în general din următoarele cauze:

- redresarea a fost terminată prea jos, ca urmare a unei filări făcute prea jos;
- s-a venit pe panta de aterizare cu viteză mare și mișcarea din manșă pentru aterizare nu a mai fost coordonată cu această viteză;
- s-a venit prea scurt la aterizare și cu viteză mică;
- s-a păstrat turația mare la motor în timpul redresării;
- s-a privit prea departe sau prea aproape în momentul redresării și începerii filării;
- s-a luat contact cu solul numai cu roțile principale, din acest moment începînd să se tragă și să se împingă de manșă cu mișcări necoordonate, cu evoluțiile avionului (v. fig. 7.20, c și d);
- lipsă de antrenament în determinarea înălțimii în ultima parte a pantei de aterizare.

Dacă avionul, în urma contactului cu solul, se înalță circa 0,50—0,75 m, manșa trebuie ținută pe loc, iar apoi, o dată cu coborîrea și apropierea avionului de pământ, se trage treptat de manșă și se execută aterizarea normal, pe trei puncte, observînd cu atenție direcția, înclinarea și deriva avionului.

Dacă avionul, atingînd pămîntul, are tendința să sară mai sus decît înălțimea de filare normală, atunci, printr-o împingere proporțională a manșei se oprește avionul din urcare la înălțimea de 0,75 m și, pe măsura apropierii sale ulterioare de pămînt, se continuă aterizarea normal, pe trei puncte.

Dacă, după săritură, avionul are tendința să se încline pe un plan, printr-o împingere energetică a manșei și palonierului în partea opusă, se oprește această tendință și apoi se aduc comenzile la mijloc, executînd aterizarea normal. Se precizează aici că acțiunea trebuie executată prompt la viteze mai mari decît cea de angajare, deoarece, în acest caz, dînd manșa invers, nu facem decît să precipităm angajarea, așa cum se arată la § 8.3.1.

## ZBORUL ÎN ZONĂ – MANIABILITĂȚI

### 8.1. Zonele de maniabilități (de lucru)

Zborul în zonă se execută de regulă în dublă comandă și apoi în simplă comandă, în scopul însușirii și perfecționării tehnicii de executare a maniabilităților, a figurilor, de acrobație și de înaltă acrobație. Prin *zonă de lucru* (pentru maniabilități sau acrobație) se înțelege spațiul aerian corespunzător pe sol unei porțiuni de teren delimitate prin repere precise, preferabil de formă regulată (cerc, pătrat, elipsă etc.), aflate în zona aerodromului, dar în afara spațiului activ de zbor, la distanțe ce variază între 5 și 15 km.

Dimensiunile unei zone de lucru sînt variabile, dar în limite rezonabile, avîndu-se în vedere cerința ca din centrul zonei, de la înălțimea medie de evoluție, să se poată plana fără motor pînă pe aerodrom.

De obicei, în jurul unui aerodrom de școală sînt stabilite 4–6 zone de lucru acrobatic, numerotate în sensul acelor ceasornicului, începînd cu direcția nord. În afara numărului de ordine, zonele mai primesc și denumiri legate de reperul principal din zonă, spre exemplu: zona 1 „satul Galbeni”, zona 2 „la siloz”, zona 3 „calea ferată” etc. (fig. 8.1). Toate aceste amănunte în existența și folosirea zonelor de lucru au o deosebită importanță privind securitatea zborurilor atunci cînd activitatea de zbor se desfășoară la capacitatea maximă a aerodromului și cînd comenzile conducătorului de zbor referitoare la ocuparea zonelor nu trebuie confundate.

Înălțimile minimă și maximă de zbor în zone sînt variabile, funcție de caracteristicile avioanelor din dotare, existența liniilor aeriene etc., dar cele minime vor fi superioare cu cel puțin 200–300 m înălțimii turului de pistă și a înălțimii de zbor pe culoarele de acces la aerodrom.

Pentru fiecare zonă în parte se stabilește capul magnetic de ducere în zonă și de înapoiere la aerodrom. Plecarea de la aerodrom spre zona de lucru se face din turul de pistă, dintr-un punct stabilit specific fiecărei zone. Înapoierea din zonă la aerodrom se face tot prin turul de pistă, din punctul și la înălțimea de zbor stabilite prin instrucțiunile de zbor ale aerodromului respectiv.

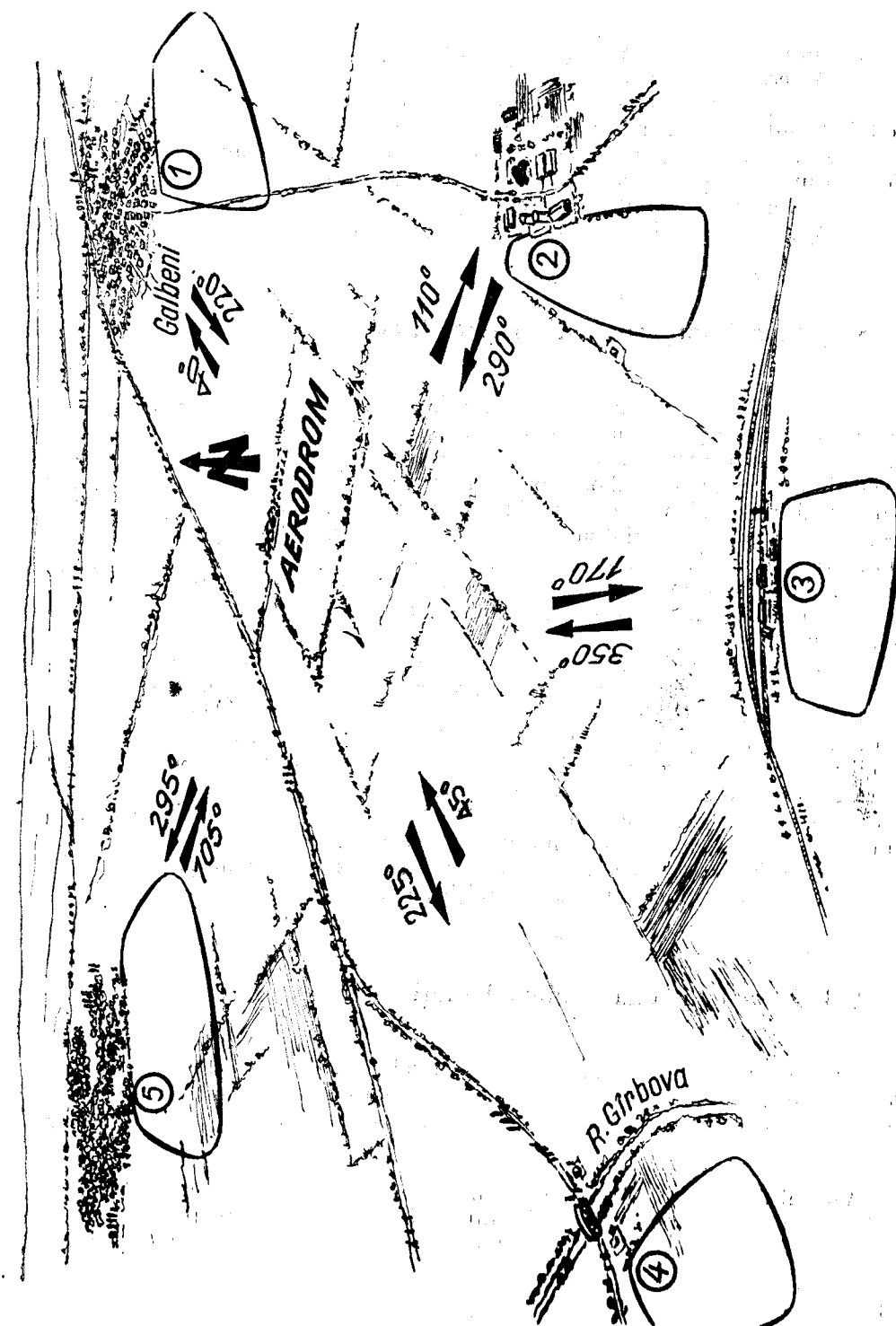


Fig. 8.1. Zonele de lucru:

1 – zona „satul Galbeni”; 2 – zona „la siloz”; 3 – zona „calea ferată”; 4 – zona „la pod”; 5 – zona „la pădure”.



Înainte de executarea unui zbor în zonă, elevul pilot trebuie:

- să recapituleze planul zborului;
- să-și precizeze punctul de ieșire din turul de pistă și să recapituleze modul de intrare în zonă și caracteristicile acesteia;
- să cunoască capul magnetic de ducere și înapoierea din zonă, terenurile de ajutor și reperele de orientare în zona aerodromului;
- să aprecieze condițiile meteorologice;
- să controleze și să ia în primire avionul.

## 8.2. Zborul spre zona de maniabilități

După decolare se escamotează trenul de aterizare și flapsul și se stabilește regimul de urcare pentru executarea turului de pistă. Din turul de pistă, în punctul stabilit pentru zona indicată, se iese prin viraj și se îndreaptă spre zonă. Pe porțiunea rectilinie de zbor cuprinsă între turul de pistă și zonă se continuă luarea înălțimii, până la cea stabilită pentru intrarea în zonă, și se supraveghează permanent spațiul aerian. În timpul urcării, elevul pilot urmărește cu atenție parametrii de funcționare ai motorului, verificând indicațiile aparatelor de bord în următoarea ordine: presiunea uleiului, presiunea benzinei, temperatura uleiului, temperatura chiulaselor, presiunea la admisie și turația motorului.

Apropiindu-se de zonă, pilotul trebuie să aprecieze condițiile meteorologice (plafonul și vizibilitatea), să supravegheze spațiul aerian și să controleze dacă în zonă nu există alt avion. După ce a constatat că zona este liberă și a ajuns la înălțimea ordonată, elevul pilot trece avionul în zbor orizontal, stabilind viteza, presiunea la admisie și turația corespunzătoare. Se orientează avionul spre aerodrom, se echilibrează avionul cu ajutorul trimerelor de profundor și direcție și se raportează conducătorului de zbor astfel: „startule, sint ZBH în zona nr. 4 la înălțimea de 1 000 m, orientat, aprobați începerea lucrului”. Primind aprobarea conducătorului de zbor, elevul pilot trece la executarea evoluțiilor, conform exercițiului de zbor.

## 8.3. Zborul în zonă — maniabilități

Prin maniabilități se înțeleg, în general, următoarele evoluții: virajul de  $360^\circ$  normal sau înclinat, optul orizontal normal sau mult înclinat. S-ul, virajul de luptă („peste umăr”), spirala în urcare sau coborire, glisada, picajul și șandela.

**Virajul de  $360^\circ$**  (fig. 8.2). Reprezintă zborul în cerc, în plan orizontal, cu înclinare și viteză unghiulară constante. Virajul cu înclinare până la  $45^\circ$  se numește *viraj normal*, iar cel cu înclinare mai mare se numește *mult înclinat*.

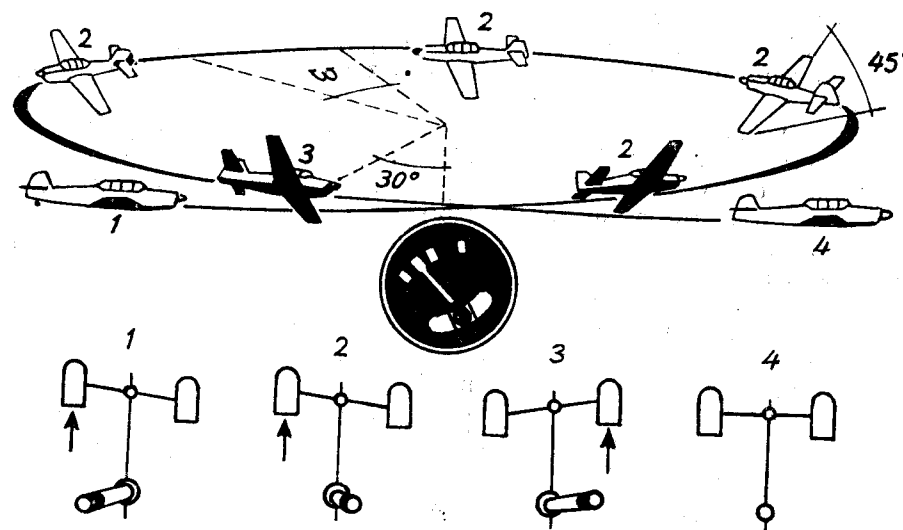


Fig. 8.2. Virajul de  $360^\circ$ :

1 — intrarea în viraj; 2 — susținerea virajului; 3 — scoaterea din viraj cu  $30^\circ$  înainte de reper; 4 — zbor normal în linie dreaptă.

Înainte de a începe virajul elevul pilot trebuie:

- să controleze spațiul aerian dacă este liber și indicațiile aparatelor de bord privind funcționarea motorului;
- să-și stabilească un reper terestru pentru menținerea direcției la introducerea și scoaterea din viraj;
- să stabilizeze turația și viteza necesare.

**Introducerea în virajul normal** se face prin mișcarea simultană lină și coordonată a manșei și a palonierului, totodată trăgându-se puțin de manșă pentru ca avionul să nu pice de bot. Mărimea înclinării se controlează după poziția aripii și botului avionului față de orizont. După ce înclinarea și viteza unghiulară au fost stabilite, susținerea virajului se face prin trecerea manșei puțin în partea opusă înclinării, anulând astfel tendința avionului de a-și mări înclinarea.

În timpul virajului avionul este stabil și numai în cazul cind se trage prea mult de manșă începe să tremure (la viraje mult înclinate). Înclinarea pronunțată și tragerea exagerată a manșei duc de regulă la angajarea avionului. De obicei tragerea exagerată a manșei se produce la primele zboruri în zonă, cind pilotul nu este obișnuit încă cu viteza unghiulară constantă.

În cazul introducerii nereușite în viraj este bine ca avionul să fie repus în zbor orizontal și apoi reintrodus în viraj.

După ce virajul a devenit stabil, elevul pilot trebuie să insiste în mod deosebit asupra respectării următoarelor elemente:

- menținerea poziției corecte a aripii și capotei motorului față de orizont (cu manșă);

- menținerea înclinării stabilite (cu manșa);
- menținerea vitezei unghiulare de viraj (cu palonierul);
- controlul indicațiilor aparatelor (vitezometrul, variometrul, altimetrul, indicatorul de viraj și glisadă);
- supravegherea spațiului aerian, în special în partea virajului;
- observarea reperului la introducerea și scoaterea din viraj.

Cu aproximativ  $25-30^\circ$  înainte de a ajunge pe direcția reperului fixat, se începe scoaterea avionului din viraj prin mișcări coordonate ale manșei și palonierului în partea opusă înclinării (rotirii); în același timp manșa trebuie slăbită puțin în față, pentru a coborî botul avionului pînă la poziția corespunzătoare zborului orizontal.

Se precizează că în orice viraj botul avionului se ridică deasupra traiectoriei avionului, deoarece se trage de manșă pentru a mări unghiul de incidență al aripii, ceea ce are ca urmare mărirea lui  $F_z$  (forța de portanță totală în viraj). Rezultă că în viraj orizontal, giroorizontul arată zbor cabrat (mai mult sau mai puțin), cu toate că se zboară la orizontală, lucru ce se verifică cu variometrul și altimetrul.

#### *Greșeli caracteristice în virajul normal:*

- turația motorului nu corespunde cu viteza în viraj a avionului și acesta pierde sau câștigă în înălțime;
- înclinarea este inconstantă (mișcări de manșă);
- avionul nu este susținut în viraj cu manșa în mod corespunzător, din care cauză apare tendința mării înclinării;
- viteză inconstantă datorită nesupravegherii vitezometrului și poziției orizontului sau pentru că se împinge sau se trage de manșă nejustificat;
- derapaj sau glisare la introducerea și scoaterea din viraj din cauza mișcării necoordonate a comenzilor;
- viteză de rotire prea mare din cauză că s-a dat prea mult palonier.

*În virajul mult înclinat* — peste  $45^\circ$  avionul se introduce la fel ca și într-un viraj obișnuit, prin mișcarea coordonată a comenzilor. Pe măsura înclinării, turația motorului se mărește, pentru a se menține viteza, astfel ca, la atingerea înclinării dorite, motorul să lucreze cu turație mărită. La apropierea de înclinarea dorită se micșorează apăsarea pe palonierul din partea virajului și se menține botul avionului pe orizont, prin apăsarea palonierului opus înclinării. La atingerea înclinării dorite, profundorul acționează și ca direcție (mărește viteza de rotire), iar direcția și ca profundor (ridică sau coboară botul avionului față de orizont), deci manșa în această situație servește și pentru a imprima viteza unghiulară a virajului, iar palonierul și pentru menținerea botului avionului pe orizont. Nu se admite tragerea prea puternică de manșă, deoarece unghiul de incidență al aripii poate crește peste  $i_{cr}$ , ceea ce conduce la angajarea avionului. Pentru ca înclinarea să nu se mărească este necesar să se ducă lin și atît cît este necesar manșa în partea opusă înclinării.

În timpul executării virajului mult înclinat elevul pilot urmărește:

- poziția botului avionului față de orizont, pentru menținerea vitezei și zborului orizontal;

- unghiul format de linia orizontului și de linia aripii, pentru menținerea înclinării constante.

Cu aproximativ  $45^\circ$  înainte de a ajunge pe direcția reperului ales se începe scoaterea din viraj, prin mișcări coordonate ale manșei și palonierului. Ridicarea botului avionului la scoaterea din viraj se evită prin împingerea manșei în diagonală spre înainte și reducerea treptată a turației motorului pentru a se menține viteza prescrisă pentru zborul orizontal. După stabilizarea avionului în zborul orizontal, comenzile se aduc în poziția normală.

**Atenție!** Trebuie de reținut că viteza limită în viraj  $V_{Lv}$  este mai mare decât viteza limită în zbor orizontal. Astfel, din relația  $\cos \beta = V_L^2 / V_{Lv}^2$ , rezultă  $V_{Lv} = V_L / \sqrt{\cos \beta}$ . Deci, dacă, spre exemplu,  $\beta = 60^\circ$  și  $V_L = 100$  km/h, rezultă  $V_{Lv} = V_L / \sqrt{\cos \beta} = 100 / \sqrt{1/2} = 141$  km/h, deci o creștere a vitezei limită în viraj față de viteza limită în zbor orizontal cu 41 km/h (41%).

Au fost cazuri cînd unii piloți, neținînd seamă de această creștere s-au angajat în viraje, rezultînd urmări grave, datorită virajelor mult înclinate și executate la înălțime mică, nemaifiînd spațiu pentru scoaterea din angajare. În această situație de multe ori s-a precipitat angajarea, dîndu-se, complet neindicat, manșă brusc în partea opusă virajului, în loc să fie slăbită, fapt ce conduce la brucarea eleronului din partea virajului în jos, ceea ce face să crească unghiul de incidență peste  $i_{cr}$  pe porțiunea de plan unde se află eleronul, ce are ca urmare forțarea angajării în partea virajului.

#### *Greșeli caracteristice în virajul mult înclinat:*

- înclinarea exagerată a avionului în timpul virajului, cu pierdere de înălțime;
- înclinarea mică în viraj, cu presarea palonierului din partea opusă virajului, avionul glisînd și pierzînd viteză;
- tragerea exagerată de manșă în timpul virajului, avionul pierzînd din viteză; se pierde echilibrul transversal și este posibilă angajarea;
- turația motorului nu corespunde cu mărirea înclinării, avionul pierzînd din viteză și din înălțime;
- acționarea necoordonată a comenzilor la introducerea sau scoaterea din viraj, avionul derapînd sau glisînd;
- scoaterea din viraj prea devreme sau după depășirea reperului.

**Optul orizontal** (fig. 8.3). Această figură constă din executarea a două viraje de  $360^\circ$  opuse ca sens și care se execută prin trecerea lină și coordonată a avionului dintr-un viraj într-altul. Optul orizontal, la fel ca virajul de  $360^\circ$ , în raport de mărirea înclinării, poate fi *normal* sau *mult înclinat*. Pe timpul executării optului mult înclinat, la trecerea dintr-un viraj într-altul, mașa trebuie slăbită spre înainte, pentru a menține orizontala. Pentru menținerea vitezei constante pe măsura scoaterii din înclinare, se reduce din turația motorului, care apoi se mărește pe măsura creșterii înclinării din virajul următor. Tehnica de executare și greșelile caracteristice sînt aceleași ca la virajul de  $360^\circ$ .

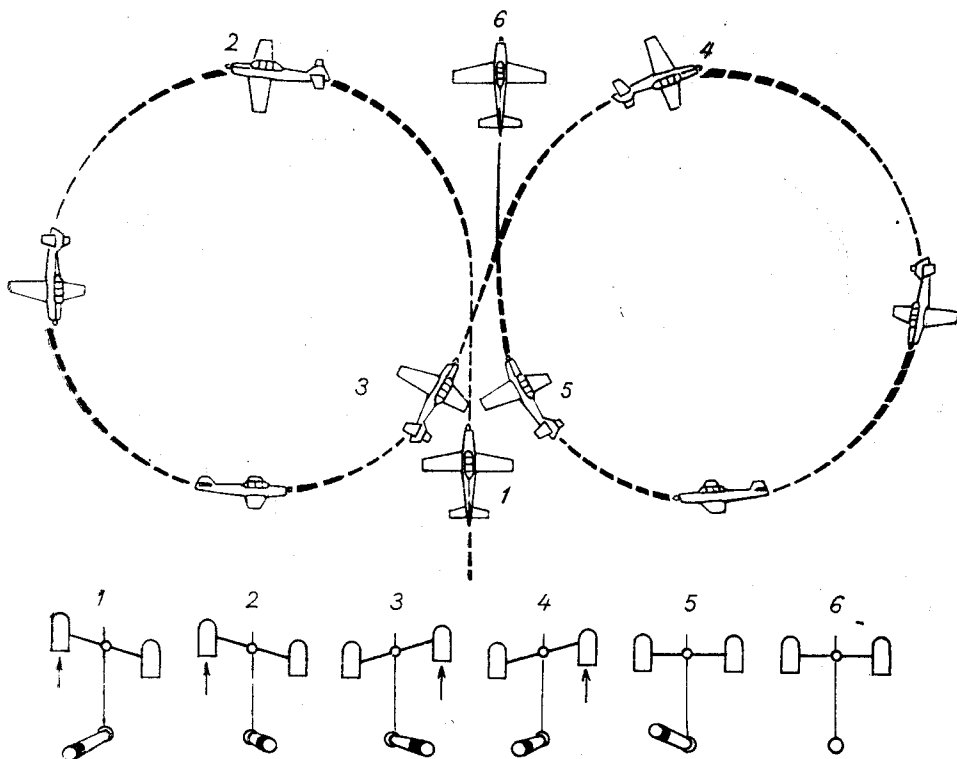


Fig. 8.3. Optul orizontal:

1 - intrarea în viraj; 2 - viraj pe stînga (susținere cu manșa); 3 - trecerea din viraj pe stînga în viraj pe dreapta; 4 - viraj pe dreapta (susținere cu manșa); 5 - terminarea optului; 6 - zbor normal orizontal.

**S-ul** (fig. 8.4). Această figură constă din două viraje de  $180^\circ$  de sens opus, legate între ele prin schimbare de înclinare lină și armonioasă. S-ul poate fi executat atât în plan orizontal, cît și în coborîre sau urcare. Tehnica de executare și greșelile caracteristice sînt aceleași ca la viraje și opturi.

**Virajul de luptă** („peste umăr”, fig. 8.5). Reprezintă schimbarea cu  $180^\circ$  a sensului de zbor al avionului, cu cîștig maxim de înălțime și scoaterea avionului din viraj pe noul sens de zbor, la o viteză care să nu fie mai mică decît cea de evoluție.

Virajul de luptă se execută astfel: se alege un reper pentru scoaterea din viraj și, mărind turația motorului, se lansează avionul pînă la viteza de introducere în viraj de 220 km/h, după care, prin tragerea hotărîtă (nu bruscă) și progresivă a manșei, se trece avionul în pantă de urcare, înclinîndu-l în partea virajului și dînd simultan palonier în aceeași parte. Pe măsură ce unghiul de pantă se mărește, se accentuează și înclinarea avionului, astfel încît unghiul de pantă și cel de înclinare ajung la un moment dat de aproxi-

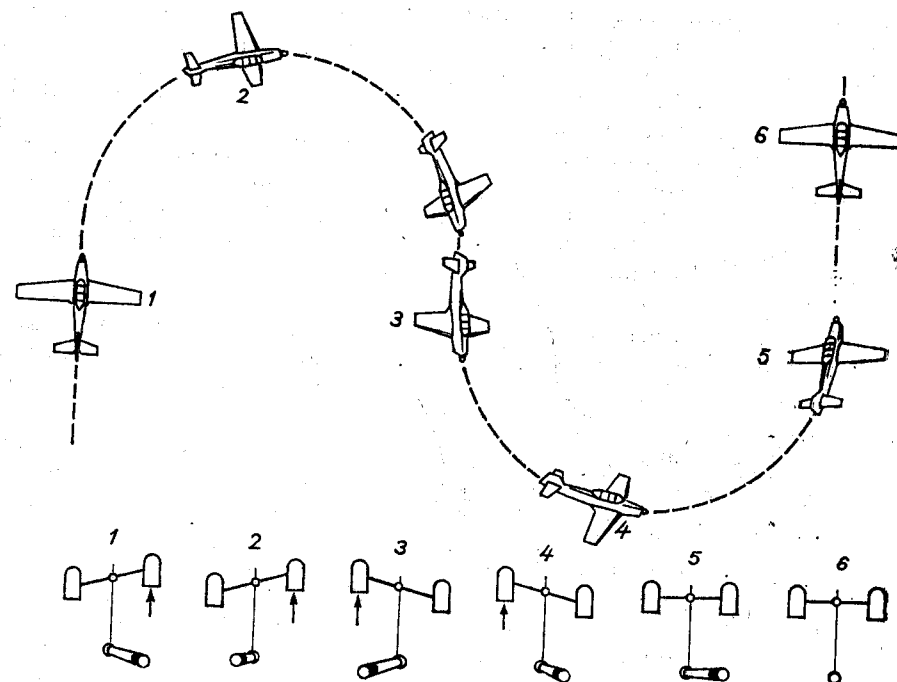


Fig. 8.4. S-ul orizontal:

1 - intrarea în viraj pe dreapta; 2 - viraj pe dreapta (susținere cu manșa); 3 - trecerea în viraj pe stînga; 4 - viraj pe stînga (susținere cu manșa); 5 - ieșirea din viraj; 6 - zbor normal orizontal.

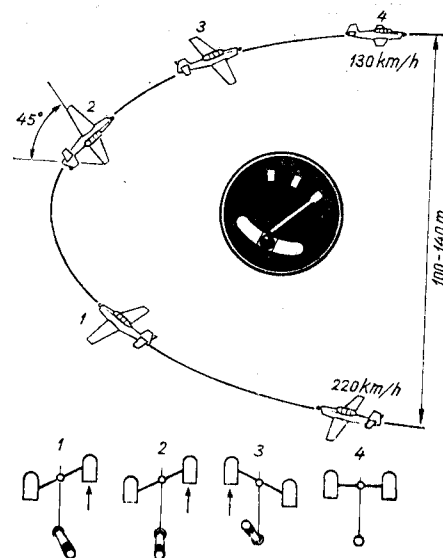


Fig. 8.5. Virajul de luptă:

1 - începerea virajului (manșă înclinată și trasă, palonier împins în partea înclinării); 2 - manșă trasă mai pronunțat la mijloc, palonierul împins în continuare; 3 - ieșirea din viraj (se presează palonier invers și manșă spre înainte și în partea inversă); 4 - se readuc comenzile la mijloc pentru zborul normal.

mativ  $50^\circ$ . Pe măsura creșterii înclinării și înălțimii se micșorează apăsarea pe palonier, urmărind permanent coordonarea celor două comenzi. Execuția este similară cu cea a unui viraj înclinat, cu deosebirea că se ia și înălțime. Cu  $30-40^\circ$  înainte de reperul stabilit, prin mișcarea hotărâtă și coordonată a comenzilor, se începe scoaterea din viraj. Unghiul de urcare și înclinare se micșorează simultan, prin împingerea progresivă pe diagonală, în partea opusă înclinării, și slăbirea continuă a presiunii pe palonier, astfel ca exact pe direcția reperului ales avionul să se găsească în zbor orizontal la  $180^\circ$  față de sensul inițial, cu viteza minimă de 130 km/h și turația corespunzătoare zborului orizontal. Înălțimea câștigată într-un viraj de luptă corect este de aproximativ 100—140 m.

În timpul executării virajului de luptă se dă atenție vitezei de zbor, vitezei unghiulare, înclinării și acționării coordonate a comenzilor. În partea a doua a virajului de luptă, în atenția pilotului intră și reperul stabilit pentru scoaterea din viraj.

Deoarece unghiul de pantă este accentuat, mărimea înclinării avionului în timpul virajului de luptă poate fi apreciată și privind poziția botului avionului și a aripii față de orizont. Controlul coordonării mișcărilor se realizează cu ajutorul indicatorului de viraj și glisadă și are o importanță deosebită, deoarece poate apărea glisada, care duce la pierderea vitezei și, implicit, la micșorarea unghiului de pantă, sau se poate produce derapajul, dacă nu s-a înclinat suficient și s-a dat în schimb picior mult. În timpul executării virajului de luptă este important să se aleagă corect unghiul pantei de urcare, unghiul de înclinare și viteza în viraj, care trebuie să corespundă cu viteza de introducere în viraj. Nerespectarea acestor elemente conduce la micșorarea vitezei de zbor sub cea de evoluție încă înainte de terminarea virajului.

În cazul tragerii exagerate a manșei, avionul poate să „tremure”, deficiență ce se remediază prin slăbirea manșei până la încetarea tremurăturii avionului. „Tremuratură” se explică prin faptul că, în timpul apropierii de  $\angle i_{cr}$ , sînt zone ale aripii unde se atinge prematur sau chiar se depășește  $\angle i_{cr}$  local, datorită unor imperfecțiuni în fabricarea profilului aripii, deformățiilor și asperităților de uzură ale suprafeței de contact a acesteia cu aerul în mișcare, sau zborului incorect — derapat sau înclinat — etc. Datorită acestor cauze apar desprinderi premature de fileuri, în special de pe extradosul profilului aerodinamic al aripii, care produc tremurarea întregului avion. Acest simptom avertizează pe pilot asupra iminentei apariții a  $\angle i_{cr}$  în zborul respectiv și-l face atent că trebuie să slăbească imediat manșa, pentru a se îndepărta de acest unghi, în acest caz dispărînd și tremuratură nedorită al aripii.

Astăzi, majoritatea avioanelor au la bord sisteme care avertizează apropierea de  $\angle i_{cr}$  (aprinderea unei lumini, claxon, tremurat de manșă etc.). În cazul avionului ZLIN 726, în cabina din față se află un avertizor roșu care are acest rol (v. fig. 1.8, a, poz. 43).

*Greșeli caracteristice în timpul virajului de luptă:*

— se trage prea mult de manșă, avionul pierde viteza și stabilitatea, angajîndu-se;

— viteza de introducere în viraj este mică, din care cauză nu se câștigă înălțimea dorită;

— înclinarea este prea mare sau prea mică, datorită necoordonării comenzilor cu poziția avionului față de orizont și față de reperul ales.

**Spirala.** Este zborul avionului într-un viraj continuu, în coborîre sau în urcare, cu înclinare și viteză constante, evoluția apărînd în spațiu ca un tirbușon gigantic. Spirala ascendentă sau descendentă cu o înclinare pînă la  $45^\circ$  se numește *normală*, iar cea cu o înclinare mai mare se numește *spirală mult înclinată*.

Acționarea comenzilor pentru executarea spiralei este aceeași ca în viraj. Pentru executarea spiralei în coborîre (fig. 8.6, a) se reduce motorul, se stabilește vitezele descendente  $W$  și de înaintare  $V$  corespunzătoare zborului planat stabilizat și, prin mișcarea coordonată a manșei și palonierului, se introduce avionul în spirală în partea dorită. După stabilirea înclinării, se revine cu manșa puțin în partea opusă înclinării, pentru anularea tendinței avionului de a-și mări înclinarea și viteza unghiulară. În timpul introducerii și executării spiralei, elevul pilot controlează corectitudinea operațiilor după vitezometru, variometru și indicatorul de viraj și glisadă. Cînd se schimbă sensul spiralei, se mai pune puțin motor pentru ca chiulasa să nu se răcească prea tare.

În timpul executării spiralei menținerea constantă a vitezei se face prin mărirea sau micșorarea unghiului de pantă.

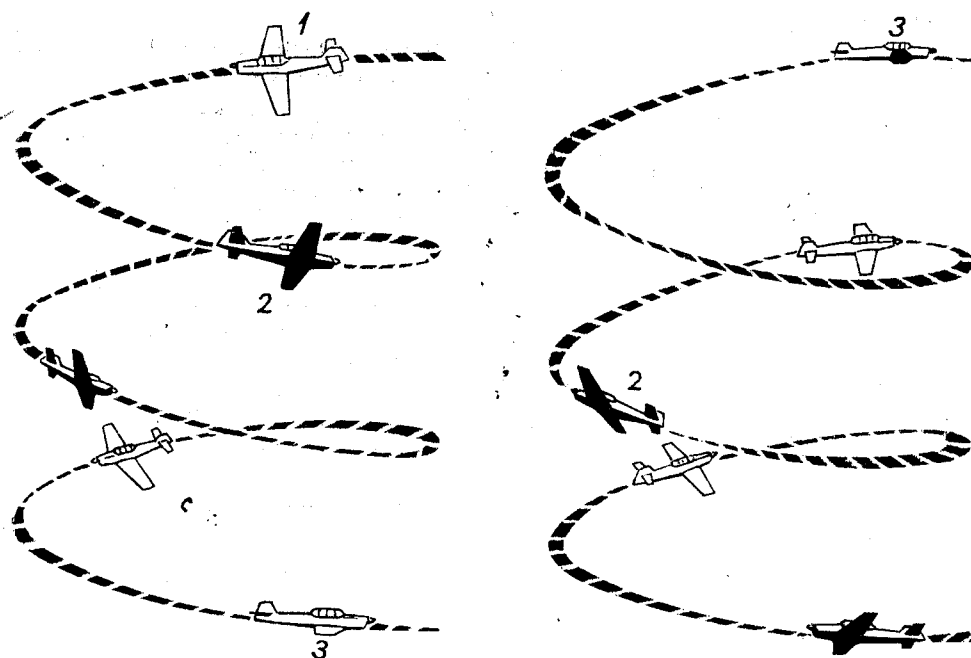
**Glisada.** Glisada este coborîrea în linie dreaptă cu avionul înclinat, cu o tracțiune minimă sau fără, în timpul căreia axa longitudinală a avionului nu coincide cu direcția de zbor (fig. 8.7).

În glisadă, avionul coboară pe o pantă mai accentuată decît în zbor planat și aceasta se folosește, pentru corectarea prizei de aterizare pînă la înălțimea de 50 m, cu viteza de 140 km/h, trenul scos și flapsul brăcat la  $30^\circ$ . Tehnica executării glisadei se însușește în zona de maniabilități.

Înainte de introducerea avionului în glisadă se alege un reper, se reduce motorul și se stabilește viteza de planare la 140 km/h. După stabilirea regimului de zbor planat, se deplasează axa avionului cu  $10-15^\circ$  față de direcția de zbor, cu ajutorul palonierului din partea opusă glisadei și concomitent prin mișcarea lină a manșei, se înclină avionul în partea glisadei. Prin apăsarea în continuare a palonierului din partea opusă glisadei se anulează tendința de a vira în partea înclinării, menținîndu-se avionul în linie dreaptă de zbor în coborîre. Direcția de zbor în glisadă se menține după reperul ales, viteza după vitezometru și poziția botului față de orizont, iar înclinarea, care nu trebuie să depășească  $30^\circ$ , după unghiul format între linia aripii și linia orizontului. Dacă înclinarea este prea mare, avionul tinde să vireze și își mărește viteza.

Scoaterea din glisadă se face prin ducerea manșei în partea opusă înclinării, concomitent cu readucerea palonierului la mijloc; apoi, după stabilirea direcției dorite de zbor planat, comenzile se ahuc în poziție neutră supraghindu-se în continuare direcția și viteza.

Una dintre greșelile frecvente în executarea glisadei este aceea cînd, neacționînd corect palonierul (slăbindu-l), avionul se abate de la direcția de zbor, virînd.



a

b

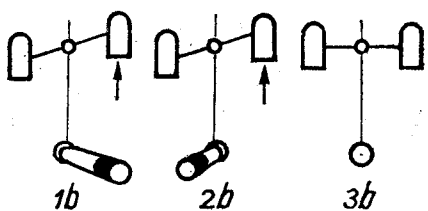
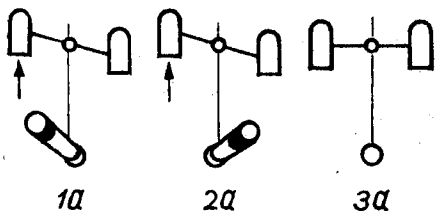
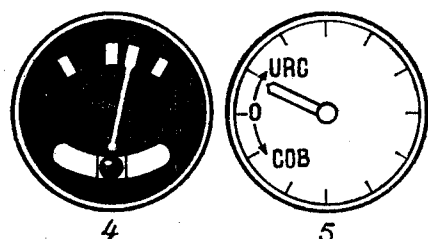
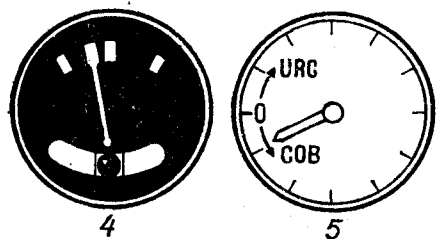


Fig. 8.6. Spirala:

a - spirală în coborâre; b - spirală în urcare; 1 - intrarea în spirală; 2 - menținerea în spirală; 3 - ieșirea din spirală; 4 - indicatorul de viraj și glisadă; 5 - variometrul.

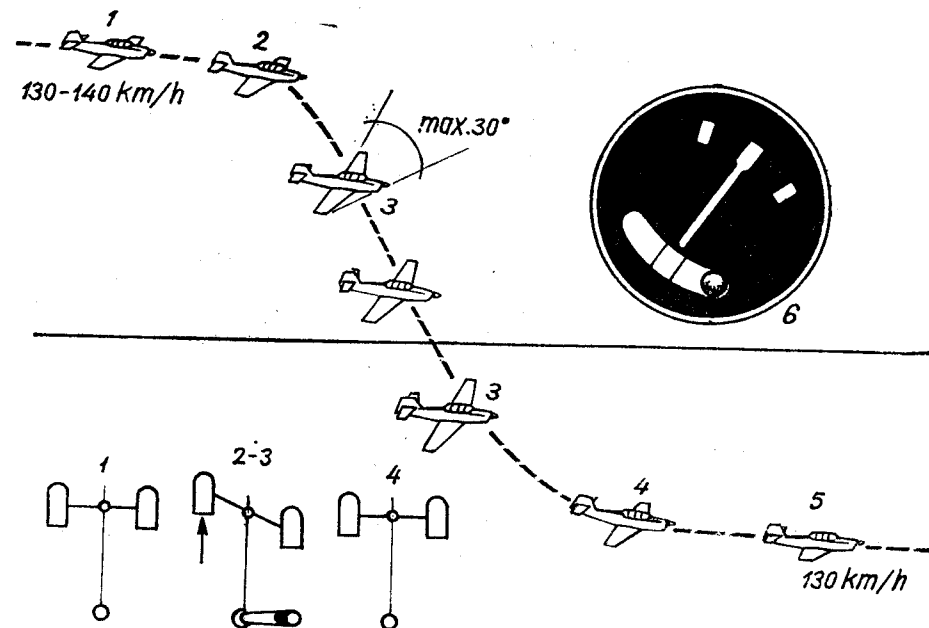


Fig. 8.7. Glisada:

1 - zbor orizontal; 2 - intrarea în glisadă; 3 - glisadă ( $\beta \leq 30^\circ$ ); 4 - scoaterea din glisadă la  $H \geq 50$  m; 5 - zbor orizontal; 6 - indicatorul de viraj și glisadă pe timpul glisadei.

În afară de acest tip de glisadă, care se numește cu „botul jos”, mai există glisada cu „botul sus”, normală sau virată. Aceasta se execută numai după un antrenament bine pus la punct în felul următor: se reduce viteza la 130 km/h, când, vizând reperul, se înclină avionul peste  $45^\circ$ , în același timp presind palonierul opus înclinării. Avionul va ridica botul și va glisa vertiginos pe un plan. Dacă avionul are tendința de a vira, se presează mai mult palonierul și, dacă este necesar, se împinge manșa spre înainte până încetează virarea. Dacă se dorește ca glisada să fie virată, atunci se slăbește din manșa sau eventual se trage puțin. La 50 m se scoate din glisadă prin mișcarea energetică a manșei în sens invers și spre înainte (botul a fost sus), totodată readucându-se palonierul la mijloc. Atenția în timpul executării glisadei trebuie să fie deosebită, deoarece comenzile care se dau sunt încrucișate.

**Picajul.** Picajul (fig. 8.8) este zborul avionului pe o traiectorie descendentă la unghiuri cuprinse între  $30^\circ$  și  $90^\circ$ . Picajul la unghiuri de coborire de  $65^\circ$ — $90^\circ$  se numește *picaj la verticală*. De regulă, picajul este însoțit de creșterea vitezei de zbor. Picajul se poate executa cu motor sau fără motor, în nici un caz însă nu se permite depășirea vitezei maxime admise în picaj, stabilită de către constructor și specificată în cartea tehnică a avionului.

Picajul se folosește în următoarele cazuri:

— când este necesar să se piardă rapid înălțimea de zbor;

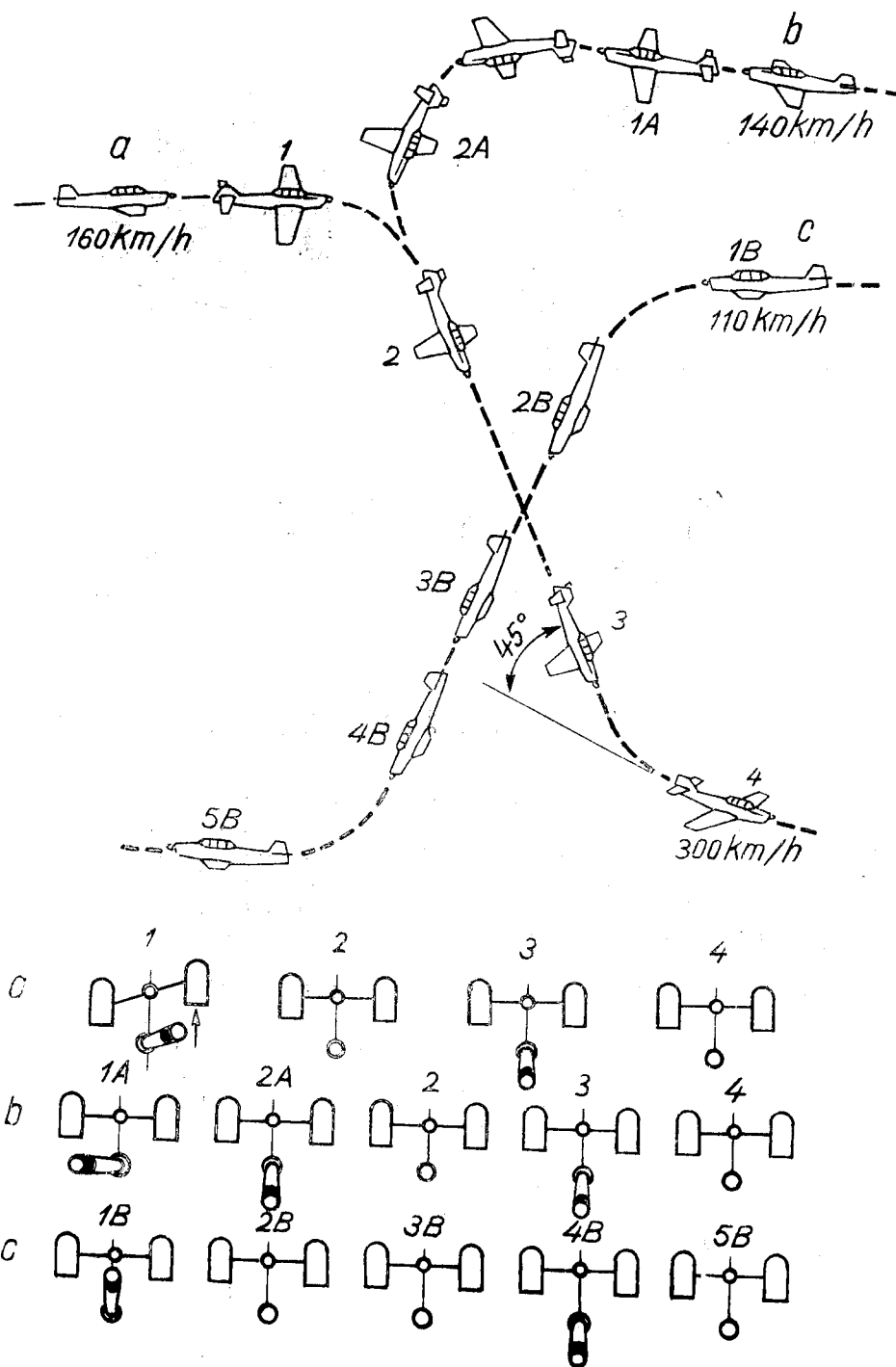


Fig. 8.8. Picajul:

a - picajul din viraj; b - picajul din răsturnare; c - picajul din zbor orizontal.

- pentru obținerea vitezei necesare executării figurilor acrobatic.
- Introducerea în pica se poate executa:
  - din zbor orizontal, când picajul se face la un unghi de maxim  $45^\circ$  (fig. 8.8, c);
  - din viraj în coborire (fig. 8.8, a);
  - din răsturnare (fig. 8.8, b).

Este preferabil ca introducerea în pica să se execute din viraj în coborire, deoarece este mai ușor de stabilit unghiul de pica dorit și se evită suprasarcinile negative.

Pentru introducerea în pica se stabilește reperul de lucru și se reduce complet motorul; apoi, prin mișcări line și coordonate de manșă și palonier, se introduce avionul în viraj în coborire, cu o înclinare ce nu trebuie să depășească  $60^\circ$ . La atingerea unghiului de pica dorit, avionul se scoate din înclinare pe direcția reperului și se menține traiectoria dreaptă a picaului. În timpul picaului se urmărește să nu apară înclinări, virări sau glisade, controlând traiectoria dreaptă după indicatorul de viraj și glisadă, după suprafața solului și reperele terestre.

Redresarea avionului din pica se execută prin tragerea lină, dar fermă a manșei. Redresind din pica la viteză mare prin mișcarea bruscă a manșei spre înăpoi, pot apărea suprasarcini mari, nedorite de pilot și neindicate pentru avion. Dacă la tragerea de manșă avionul începe să tremure, indicând că s-a apropiat de  $i_{cr}$ , este necesar să se slăbească manșa până la dispariția tremurăturii, după care se va continua mișcarea de redresare a avionului din pica. Cu cât unghiul de pica și viteza sunt mai mari, cu atât raza curbei de redresare din pica va fi mai mare.

#### Greșeli caracteristice la pica:

- se introduce brusc în pica, ceea ce creează suprasarcini negative mari;
- nu se menține constant unghiul de pica fixat;
- nu se iese la înălțimea stabilită pentru că nu se ține seamă de înălțimea ce se pierde în timpul redresării;
- se redresează din pica cu tragerea bruscă a manșei, luând naștere astfel suprasarcini mari; avionul devine instabil, tremură, se balansează de pe un plan pe altul, pierde viteza și se angajează; neapărat în această situație trebuie slăbită manșa până la dispariția tremurăturii și recăștigarea stabilității avionului.

**Șandela.** Șandela (fig. 8.9) este zborul avionului pe o traiectorie rectilinie ascendentă la unghiuri cuprinse între  $40^\circ$  și  $65^\circ$ , în scopul câștigului rapid de înălțime. Șandela se execută folosind întreaga putere a motorului și viteza suplimentară obținută prin pica ușor.

Înainte de a introduce avionul în șandela trebuie să se mărească turația motorului până la cea maximă, să se mărească progresiv viteza de zbor, imprimând avionului o ușoară coborire până la atingerea vitezei de  $250 \text{ km/h}$ .

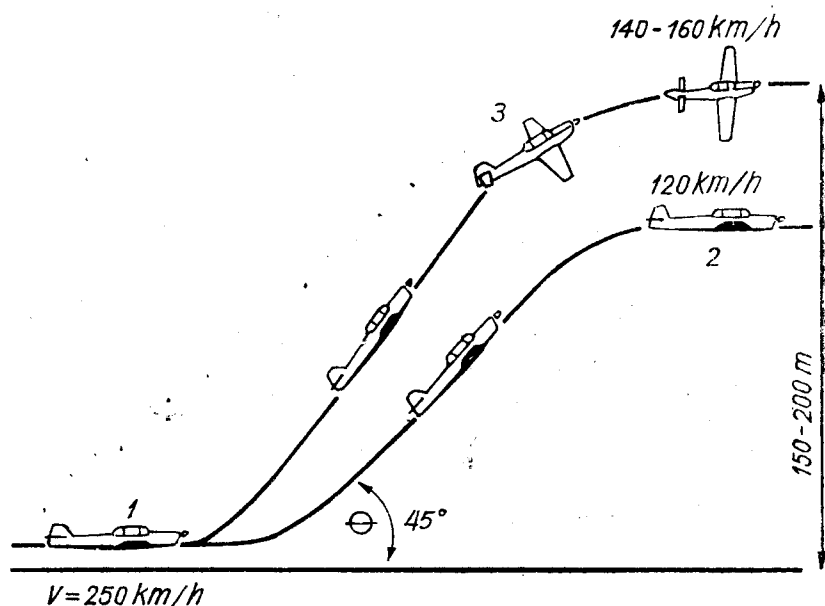


Fig. 8.9. Șandela:

1 — intrarea în șandelă; 2 — scoaterea din șandelă prin împingerea lină a manșei ( $\theta \leq 45^\circ$ ); 3 — scoaterea din șandelă prin viraj de luptă ( $\theta > 45^\circ$ ).

Introducerea în șandelă se realizează prin tragerea lină, dar fermă a manșei, până cînd avionul ia unghiul de pantă dorit. Datorită efectului profundorului, avionul va avea tendința de a-și mări în continuare unghiul de pantă. În acest caz se încetează presiunea manșei spre înapoi și, prin revenirea acesteia în poziția neutră, se fixează avionul pe traiectoria dorită de cabraj.

Controlul menținerii unghiului de pantă se realizează prin observarea liniei orizontului sau a solului față de axa longitudinală a avionului sau urmărindu-se poziția avionului față de nori sau soare.

Scoaterea avionului din șandelă și trecerea în zbor orizontal se face înainte de atingerea vitezei de evoluție la orizontală, prin împingerea lină a manșei.

#### Greșeli caracteristice la șandelă:

- viteza de introducere în șandelă este mică, avionul pierde repede viteza și se poate angaja;
- se trage exagerat și brusc de manșă, avionul pierde repede viteza, tremură (se ajunge sau se depășește  $i_{cr}$ ) și avionul se poate angaja;
- comanda de scoatere se dă la viteză mică, sub 140 km/h, și avionul se poate angaja înainte de a ajunge la zborul orizontal;
- nu se menține constant unghiul de pantă datorită mișcării nejustificate a manșei, după stabilirea traiectoriei ascendente.

## 8.4. Coborîrea din zonă

La terminarea lucrului în zonă, elevul pilot își verifică poziția față de aerodrom și cere permisiunea prin radio, conducătorului de zbor, să înceapă coborîrea și să părăsească zona de lucru. La primirea aprobării, funcție de înălțimea la care se află, elevul pilot coboară în spirală sau se îndreaptă în turul de pistă și la distanță de acesta cere aprobarea conducătorului de zbor de a intra în turul de pistă în locul stabilit, după ce s-a asigurat că nu afectează cu nimic zborul celorlalte avioane aflate în tur de pistă. În locul stabilit prin instrucțiunile de aerodrom raportează scoaterea trenului și cere aprobarea de aterizare.



## ZBORUL PE TRAIECT

### 9.1. Generalități

În sistemul de pregătire a piloților de orice categorie, navigația aeriană constituie unul dintre elementele principale care determină gradul de perfecționare profesională a acestora. Baza navigației aeriene o constituie menținerea în tot timpul zborului a regimului de navigație calculat și permanenta orientare în zbor. Prin menținerea regimului de navigație se înțelege menținerea direcției, vitezei și a înălțimii de zbor. Prin menținerea orientării se înțelege cunoașterea de către pilot (echipaj) a poziției avionului față de reperele de pe sol, în cursul întregului zbor.

În scopul menținerii orientării și a controlului regimului de navigație al zborului, echipajul execută diferite determinări de navigație în zbor. Dintre acestea se citează:

- determinarea capului compas, a derivei, a direcției reale de zbor, a direcției și intensității vântului, a timpului de zbor, a vitezei și înălțimii de zbor;

- determinarea distanțelor până la diferite repere și a altor date necesare pentru calcularea și trasarea pe hartă a poziției avionului;

- determinarea poziției avionului prin diferite metode.

Orientarea în zbor se execută de către echipaj „la vedere” sau cu ajutorul instrumentelor (mijloacele radiotehnice). Orientarea la vedere este mai simplă, nu cere instalații speciale la sol și la bordul avionului, însă se limitează la zborurile deasupra unui teren cu repere caracteristice și în condițiile unei bune vizibilități a suprafeței solului, care să dea posibilitatea pilotului să cerceteze amănunțit terenul deasupra căruia zboară avionul și să-l compare cu harta. Orientarea cu întebuințarea mijloacelor radiotehnice trebuie însă folosită cu precădere, deoarece aceasta permite executarea celor mai complicate zboruri, în orice condiții meteorologice, ziua sau noaptea.

*Navigația aeriană* precisă se asigură prin: efectuarea corectă a calculului zborului; studierea temeinică a traiectului de zbor; cunoașterea perfectă a instalațiilor radiotehnice de la bord și terestre și lucrul corect cu acestea; cunoașterea precisă a mijloacelor radiotehnice cu indicative, frecvențe și dispu-

nerea lor pe aerodromurile vecine sau din apropierea traiectului; executarea unui antrenament sistematic în recepționarea semnalelor emise de stațiile respective și folosirea practică a instalațiilor speciale de la bord și terestre; pregătirea minuțioasă și controlul riguros al echipamentului de la bord și a tuturor instalațiilor necesare executării navigației aeriene; studierea amănunțită a datelor și prevederilor meteo pe toată durata zborului și pe tot parcursul traiectului, pentru a evita în timpul zborului zonele cu fenomene meteorologice mai complicate decât cele pentru care echipajul este pregătit să zboare.

### 9.2. Pregătirea de navigație

Pregătirea de navigație se împarte în două părți principale: pregătirea *teoretică la sol* și pregătirea *practică în zbor*. Pregătirea teoretică la sol are drept scop să dea personalului navigant cunoștințele necesare care constituie baza executării practice a zborurilor. Executarea practică a navigației aeriene are drept scop formarea unor deprinderi practice la personalul navigant, care să asigure precizia și securitatea zborurilor pe traiect. Necesitatea executării zborurilor pe orice timp, în condiții de vizibilitate redusă, ziua și noaptea, la înălțimi și viteze mari, cer din partea piloților deprinderi practice care trebuie formate încă din școală. Aceste deprinderi permit pilotului să determine rapid și precis locul unde se află avionul și direcția de zbor necesară, dând posibilitate acestuia să rezolve și alte probleme ce apar în zbor. Formarea și perfecționarea deprinderilor se efectuează la sol și în aer, pe avioane de școală și antrenament. Pentru formarea deprinderilor în zborurile pe traiect este necesar ca acestea să se desfășoare mai întâi pe avioane de școală în dublă comandă.

Instructorul de zbor acordă elevului deplină libertate de acțiune, intervenind numai atunci când observă că acesta s-a abătut de la traiect și nu mai poate determina poziția avionului pentru revenirea la traiect. Pe măsură ce elevul capătă deprinderea de a executa orientarea la vedere, determinând cu precizie poziția avionului, se va trece la folosirea aparatelor radiotehnice de navigație aeriană, atât în executarea zborului pe traiect, cât și la determinarea poziției avionului și pentru restabilirea orientării în cazul când aceasta a fost pierdută. Încrederea deplină în forțele sale, elevul o capătă numai atunci când va executa zboruri în simplă comandă, aceasta constituind baza instruirii elevilor și piloților în navigația aeriană.

Pentru aceasta, după ce elevii dovedesc că și-au însușit în bune condiții orientarea la vedere și știu să folosească just mijloacele de navigație radio, atât cele de la bordul avionului, cât și cele terestre, li se va permite să execute zboruri pe traiect în celulă în calitate de cap de formație, instructorul luând locul coechipierului, sau în simplă comandă.

### 9.3. Orientarea la vedere

Orientarea la vedere se numește determinarea permanentă a poziției avionului prin confruntarea hărții cu reperele identificate în teren. Orientarea la vedere se folosește pentru controlul drumului, pentru determinarea elementelor de navigație și căutarea reperelor în scopul executării zborului propus. Zborul în zonele aerodromului se execută de regulă cu orientarea la vedere. Pentru a intra însă cu precizie într-una din zonele indicate cu ajutorul acestei orientări este necesar să se cunoască la perfecție regiunea de zbor, cu toate reperele și caracteristicile sale. De asemenea, elevul trebuie să știe să identifice aerodromul propriu în orice condiții de timp, din orice direcție și de la orice înălțime.

Pentru buna reușită a zborurilor pe traiect în care se folosește orientarea la vedere, pilotul trebuie să acorde o atenție deosebită cunoașterii amănunțite a detaliilor caracteristice anumitor repere, precum și distanța și timpul de zbor de la aceste repere până la aerodrom. Reperele cele mai importante sînt: riurile, lacurile, șoselele principale, căile ferate și localitățile mai mari. Pentru identificarea unora dintre aceste repere este necesar să se aibă în vedere anumite considerente.

Astfel, pentru identificarea riurilor se are în vedere lățimea lor, forma malurilor, dacă au un curs drept sau cu multe coturi, ce afluenți au pe dreapta și pe stînga, locul de vărsare a acestora în riul principal, orientarea generală a riului față de punctele cardinale, unghiul pe care-l face riul respectiv cu traiectul, orașele și localitățile mari așezate pe aceste riuri, precum și punctele unde aceste riuri sînt traversate de poduri de cale ferată sau de șosele.

Pentru identificarea lacurilor se ține seamă de forma și dimensiunile acestora, de vegetația din jur, localitățile din apropiere și plasarea lor față de lac și punctele cardinale, precum și de șoselele sau căile ferate ce eventual trec prin apropierea acestor lacuri.

Atît la riuri, cît și la lacuri se au în vedere schimbările ce survin în diferite anotimpuri. În iernile cu geruri și zăpezi mari, apele îngheață și, fiind acoperite de zăpadă multă, nu se mai deosebesc de restul terenului înconjurător. Doar riurile cu maluri înalte sau fluviile se disting mai bine după conturul malurilor. Vara, multe din piraie seacă cu desăvîrșire, iar debitul riurilor mai mari scade foarte mult, la fel ca și nivelul celor mai multe lacuri. Riurile și lacurile se văd de la distanțe mari datorită luciului apei.

Șoselele se identifică după construcția și îmbrăcămintea lor (asfaltate, pietruite etc.), după orientarea lor, după unghiul pe care-l fac cu traiectul, după întretăierile cu riurile și căile ferate și după localitățile prin care trec. Șoselele se deosebesc de căile ferate prin coturile mai bruște pe care le fac și prin culoarea mai deschisă. Iarna șoselele, în funcție de învelișul de zăpadă și de intensitatea circulației, au o culoare mai închisă, identificîndu-se mai ușor atunci cînd zăpada este proaspătă și circulația intensă. Drumurile de țară își schimbă adesea aspectul și direcția, mai ales iarna, și din cauza aceasta orientarea după ele este mai dificilă. Căile ferate se identifică după orientarea lor, dacă sînt duble sau simple, după gările și localitățile pe unde trec, după întretăierile cu riurile sau șoselele și unghiul pe care-l fac cu acestea și, de

asemenea, după unghiul pe care-l fac cu traiectul și după anumite construcții din gări (magazii, silozuri etc.) În regiunile împădurite, căile ferate se disting numai în cazul observării de la verticala lor.

Orașele se identifică după formă și dimensiuni, după anumite construcții ce ies din comun, după numărul șoselelor și căilor ferate care trec prin oraș, după felul cum sînt așezate față de riuri, șosele și căi ferate. Localitățile mari se văd bine de la mari distanțe, sub forma unor pete întunecate pe fondul general al terenului. Orașele industriale se pot identifica și după fumul fabricilor. Localitățile mici se identifică de la distanțe mai mici, după direcția străzilor principale și după construcțiile mai mari (școli, biserici etc.).

Pădurile se disting pe teren sub formă de pete mai întunecate decît fondul terenului înconjurător. Iarna, contrastul este mai mare, ceea ce dă posibilitatea să fie observate de la distanțe mai mari. Zilele cu nebulozități parțiale pot naște confuzii, umbrele norilor, proiectîndu-se pe sol, dau de la distanță impresia unor păduri.

În regiunile muntoase se folosesc ca repere piscurile izolate ale munților și defilerurile. În cîmpie cele mai bune repere sînt văile înguste.

O cunoaștere precisă a regiunii în care se execută zboruri, micșorează durata de pregătire a fiecărui raid, ușurează orientarea la vedere, evită pierderea orientării și ușurează restabilirea ei atunci cînd, din diferite motive, a fost pierdută.

În scopul unei bune desfășurări a pregătirii teoretice la sol, piloții trebuie să posede materialele necesare navigației aeriene: porthartă; hărți la scara 1:500 000, 1:200 000; riglă; raportor, compas; riglă de calcul de navigație; trusă de creioane colorate, gumă; tabel cu frecvențele și indicativele stațiilor de radionavigație.

Hărțile se assemblează, lipindu-se planșa nordică peste cea sudică și cea vestică peste cea estică. Hărțile se pregătesc astfel: șoselele și drumurile se fac cu roșu; riurile și lacurile cu albastru, pădurile cu verde; localitățile cu maron; zonele interzise cu galben; cotele mai mari se înscriu într-un dreptunghi roșu.

Declinația magnetică se notează cu cifre de culoare roșie, care se încercuiesc cu roșu.

### 9.4. Pregătirea zborului pe traiect

Această pregătire cuprinde:

- alegerea și trasarea traiectului pe hartă;
- calculul de navigație al zborului;
- studierea traiectului;
- studierea datelor mijloacelor terestre de radionavigație;
- studierea stării timpului;
- întocmirea planului de navigație al zborului și pregătirea instrumentarului personal de navigație.

*Alegerea și trasarea traiectului pe hartă* se execută funcție de exercitiul ce trebuie executat, ținând seamă de relieful terenului, de zonele de zbor învecinate, de zonele interzise, de liniile aeriene, de existența reperelor caracteristice și de asigurarea cu mijloace radiotehnice.

Trasarea traiectului cuprinde:

— Marcarea punctelor de bază: *PIT* (punctul inițial al traiectului), *PSCC* (punctul de schimbare a capului compas), *PFT* (punctul final al traiectului), care trebuie să fie repere caracteristice și se conturează cu cercuri roșii pe hartă. Distanța între reperele de orientare se alege de regulă între 50 și 70 km.

— Linia drumului se trasează pe hartă de la *PIT* la *PFT* printr-o linie continuă cu creion negru. Linia drumului obligat trebuie astfel trasată încât să se reliefeze clar pe fondul hărții. Distanța dintre *PIT* și *PSCC* sau dintre acesta din urmă și *PFT* se notează pe hartă, în dreapta liniei drumului, cu creion negru cu cifre de circa 7–10 mm; sub aceste cifre se trage linie de fracție și se scrie, tot cu creion negru și cu cifre de aceeași dimensiune, timpul calculat necesar parcurgerii distanței dintre cele două repere (fig. 9.1, a).

Capurile magnetice se înscriu în dreptul liniei de fracție cu cifre roșii. Marcarea distanțelor, a timpului și a unghiului de drum se face pe hartă după fiecare schimbare de cap compas.

În cazul unui traiect închis, cu viraje pe dreapta, marcarea capurilor se admite să fie făcută pe stînga liniei drumului (fig. 9.1, b). Tot traiectul de la *PIT* la *PFT* se împarte în porțiuni de cîte 5 min de zbor, iar reperele terestre mai importante întîlnite la aceste intervale de timp se marchează pe hartă.

*Calculul de navigație al zborului* are drept scop să determine următoarele elemente de zbor:

- lungimea totală a traiectului;
- timpul de zbor pe porțiunile de traiect și durata totală de zbor;
- rezerva timpului de zbor în funcție de durata totală de zbor calculată și de rezerva de combustibil;
- ora decolării și trecerii la *PIT* pentru sosirea la aerodromul de aterizare în timpul obligat;

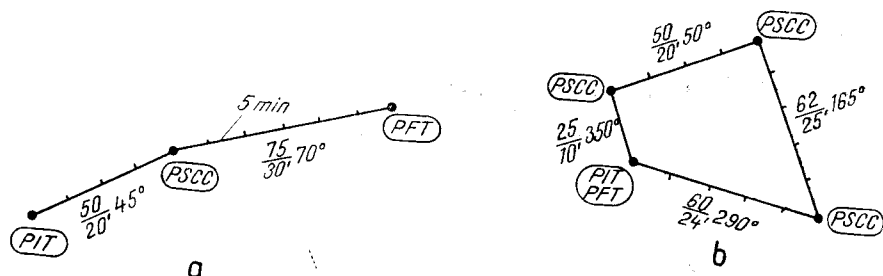


Fig. 9.1. Trasarea traiectului pe hartă:

a — traiect deschis; b — traiect închis; *PIT* — punctul inițial al traiectului (roșu); *PSCC* — punctul de schimbare a capului compas; *PFT* — punctul final al traiectului;  $\frac{50}{20'}$  reprezintă distanța de 50 km, timpul 20 min, cap compas 45°.

— ora aterizării;

— înălțimile de siguranță de pe traiect.

Calculul zborului este preliminar, cînd nu ține seamă de vînt, și definitiv, cînd se ține seamă de previziunea meteo. Calculul definitiv al zborului se execută înainte de decolare avînd în vedere direcția și intensitatea vîntului. Pe baza calculului definitiv se stabilește ora exactă a decolării și a trecerii la *PIT*.

Lungimea etapelor izolate ale traiectului se măsoară pe harta de zbor și suma acestora, de la *PIT* la *PFT*, este lungimea totală a traiectului. Durata totală de zbor este suma timpilor necesari pentru: decolare, zborul pînă la *PIT*, zborul pe traiect pînă la *PFT* și de la acesta la aerodrom pentru aterizare.

Calculul tehnic al zborului cuprinde: lungimea traiectului, înălțimea obligată de zbor pe toate etapele traiectului, regimul de zbor obligat pe diferite etape, încărcătura avionului și consumul de combustibil, la care se va adăuga 5–10% pentru cazuri neprevăzute.

*Studierea traiectului* trebuie făcută pe o zonă de 50 km lățime, în stînga și dreapta, de-a lungul întregului traiect de zbor. În urma acestui studiu, pilotul trebuie să cunoască:

- principalele repere de pe traiect;
- dispunerea reciprocă a reperelor liniare și de suprafață, particularitățile acestora și posibilitatea folosirii lor pentru orientare;
- schimbările de relief de pe traiect;
- dispunerea aerodromurilor, a terenurilor de aterizare, a zonelor interzise, a liniilor aeriene și a culoarelor de intrare și ieșire;
- zona aerodromului de aterizare.

La studiarea mijloacelor terestre de navigație și a stării timpului se folosește tabelul cu datele de funcționare a mijloacelor terestre de navigație, din care pilotul stabilește posibilitatea folosirii acestor mijloace pe diferitele etape ale traiectului pentru navigația aeriană și precizia determinărilor de navigație.

Studierea stării timpului să efectuează după ultima hartă sinoptică, cu consultarea meteorologului. În urma acestui studiu pilotul trebuie să cunoască:

- timpul real pe traiect și în zona aerodromurilor de aterizare;
- schimbarea posibilă a timpului în cursul zborului;
- posibilitatea apariției fenomenelor periculoase zborului.

*Planul de navigație al zborului* este documentul ce cuprinde următoarele elemente:

- schema traiectului de zbor, cu principalele repere de control;
- acțiunile pilotului pe fiecare porțiune a traiectului;
- controlul și corectarea drumului;
- procedeul ieșirii la *PIT* și scoaterii la *PFT*;
- acțiunile pilotului în cazul pierderii orientării pe diferitele porțiuni ale traiectului;
- acțiunile pilotului în cazul înrăutățirii stării vremii.

Pregătirea de navigație a zborului se încheie cu controlul acestei pregătiri de către instructorul de zbor sau comandant. Formele controlului pregătirii de navigație pentru zbor sînt:

- controlul documentelor de navigație;
- verificarea pregătirii piloților prin chestionare verbală;
- repetiția la sală a zborurilor.

Se interzice orice zbor în afara zonei de aerodrom a piloților a căror pregătire de navigație pentru zbor nu a fost efectuată.

## 9.5. Zborul pe traiect

Zborul pe traiect impune pilotului o succesiune de activități pe toate etapele zborului, dintre care cele principale constau în: ieșirea la *PIT*, intrarea pe linia drumului obligat, controlul drumului, corectarea abaterilor de la linia drumului obligat și scoaterea avionului la *PFT*.

Ieșirea la *PIT* se face cu un cap apropiat de direcția drumului obligat, cu o precizie maximă în timp și spațiu, deoarece de aceasta depinde precizia zborului pe traiect.

Intrarea pe linia drumului obligat este una dintre cele mai importante etape ale zborului, care asigură menținerea precisă a traiectului obligat. Scoaterea exactă a avionului pe linia drumului obligat (*LDO*) ușurează navigația aeriană pe traiect și controlul drumului.

Controlul drumului dă posibilitatea pilotului să descopere la timp abaterile de la *LDO*, care pot apărea datorită schimbării vîntului în timpul zborului, menținerii inexacte a elementelor de navigație și a erorilor în măsurările de navigație. Controlul drumului poate fi:

- complet, cînd se determină precis locul avionului;
- în direcție, cînd se determină unghiul de drum real;
- în distanță, cînd se determină drumul parcurs de avion sau aliniamentul atins de acesta.

Sosirea la reper la ora calculată se asigură în primul rînd prin determinarea corectă a momentului decolării, respectarea riguroasă a regimului de zbor calculat, precum și survolarea reperelor de control la ora stabilită.

Capul compas al avionului, fiind elementul determinant al zborului pe traiect, trebuie citit cu deosebită atenție și menținut riguros în tot timpul zborului. Pentru menținerea avionului pe capul obligat se folosesc compasurile magnetice. În timpul zborului, avionul are oscilații continue și roza compasului poate avea abateri mari de la capul obligat. Întrucît citirile singulare din timp în timp nu sînt suficiente, acestea putînd fi incorecte, este necesar să se determine capul compas mediu în mod periodic, după 5—10 citiri. Pentru determinarea capului compas după executarea unui viraj este necesar să se aștepte un timp oarecare, pentru a da posibilitatea rozii compasului să se liniștească. Pilotul este obligat ca în timpul zborului să mențină capul

mediu cu o precizie de  $\pm 2^\circ$ . Executarea virajului precis la numărul necesar de grade după compasul magnetic este greoaie și de aceea este necesar ca virajul să se execute cu un unghi de înclinare mic. La viraje înclinate trebuie să se țină seamă de „capriciile” busolei, pentru a se putea ieși pe capul compas dorit.

## 9.6. Măsuri pentru asigurarea securității zborurilor pe traiect

Securitatea zborurilor, din punctul de vedere al navigației aeriene, se asigură prin:

- prevenirea cauzelor pierderii orientării;
- prevenirea ciocnirii de obstacole terestre sau abordajului cu alte avioane;
- prevenirea intrării în zonele interzise și în acelea unde condițiile atmosferice pun în primejdie executarea zborului.

Orientarea se consideră pierdută în cazul în care pilotul nu cunoaște punctul în care se află avionul și nu poate determina direcția de zbor pentru executarea exercițiului. Pierderea orientării poate avea loc datorită următoarelor cauze:

- slaba pregătire a echipajului pentru zbor și insuficienta cunoaștere a regiunii în care se zboară;
- pregătirea necorespunzătoare a hărților și a planului de navigație;
- nerespectarea de către pilot a regulilor de navigație aeriană și lipsa de disciplină în zbor;
- lipsuri în organizarea și conducerea zborurilor, precum și nerespectarea regulilor fundamentale de navigație aeriană;
- admiterea la zbor a echipajelor nepregătite.

## 9.7. Acțiunile pilotului în cazul pierderii orientării

În cazul că pilotul și-a pierdut orientarea este dator să întreprindă următoarele acțiuni:

- să raporteze imediat organelor de control al traficului aerian;
- să ia un reper punct de sprijin și să compare ora la care a determinat ultima oară cu precizie poziția sa cu ora actuală, să determine distanța parcursă în acest interval de timp, în raport cu viteza avionului și viteza vîntului, și să însemne noua poziție pe hartă;
- să mărească altitudinea de zbor, prin viraje de  $360^\circ$ , pentru a mări suprafața terestră observabilă, a găsi repere de orientare și îmbunătățirea legăturii radio;

— să determine cantitatea de combustibil rămasă și să procedeze la restabilirea orientării, aplicînd procedeul prevăzut în instrucțiunile de aerodrom pentru zborul în zona respectivă;

— să acționeze conform indicațiilor primite de la conducătorul de zbor și organul de trafic.

Pe durata restabilirii orientării, pentru a se economisi combustibil, este necesar să se zboare cu viteza economică  $V_{ec}$ , adică circa 120 km/h, viteză care asigură cel mai mic consum orar, ceea ce înseamnă distanță maximă de zbor cu combustibilul rămas.

## 10

# ZBORUL ÎN FORMAȚIE

### 10.1. Elementele zborului în formație

Formația reprezintă o grupare de mai multe avioane care execută zborul întrunit în vederea unei deplasări (misiuni) comune, sau pentru antrenarea piloților în vederea îndeplinirii unor misiuni ce necesită participarea mai multor avioane într-o grupare unică. *Formație* se numește dispunerea avioanelor în zbor la intervale, distanțe, supraplăsări și subplăsări care să asigure posibilitatea de manevră pentru realizarea în comun a scopului în vederea căruia a fost constituită, în deplină securitate a zborului. *Interval* se numește depărtarea laterală între avioanele unei formații măsurată între virfurile aripilor. *Distanță* se numește depărtarea în adîncime între avioanele unei formații sau între formații, măsurată între extremitățile fuzelajelor. *Supraplasare* și *subplasare* reprezintă diferența de înălțime între avioane (fig. 10.1).

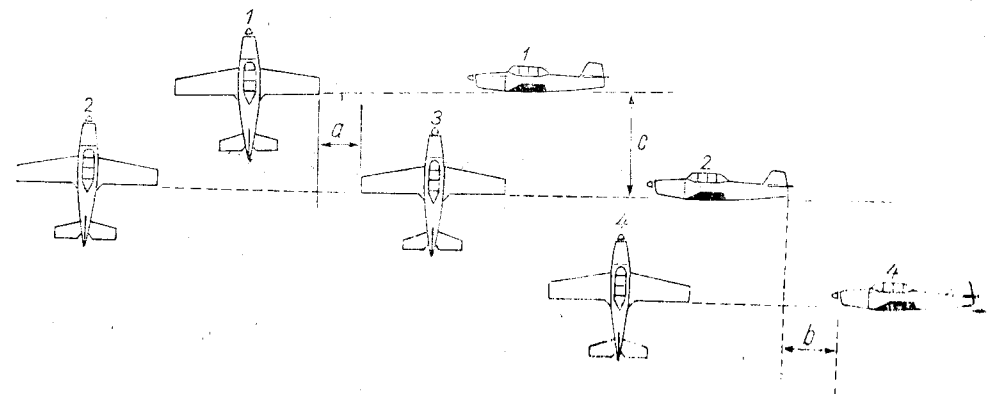


Fig. 10.1. Zborul în formație cocc:

$a$  — interval;  $b$  — distanță;  $c$  — subplasare (avionul 2 față de 1) sau supraplasare (1 față de 2).

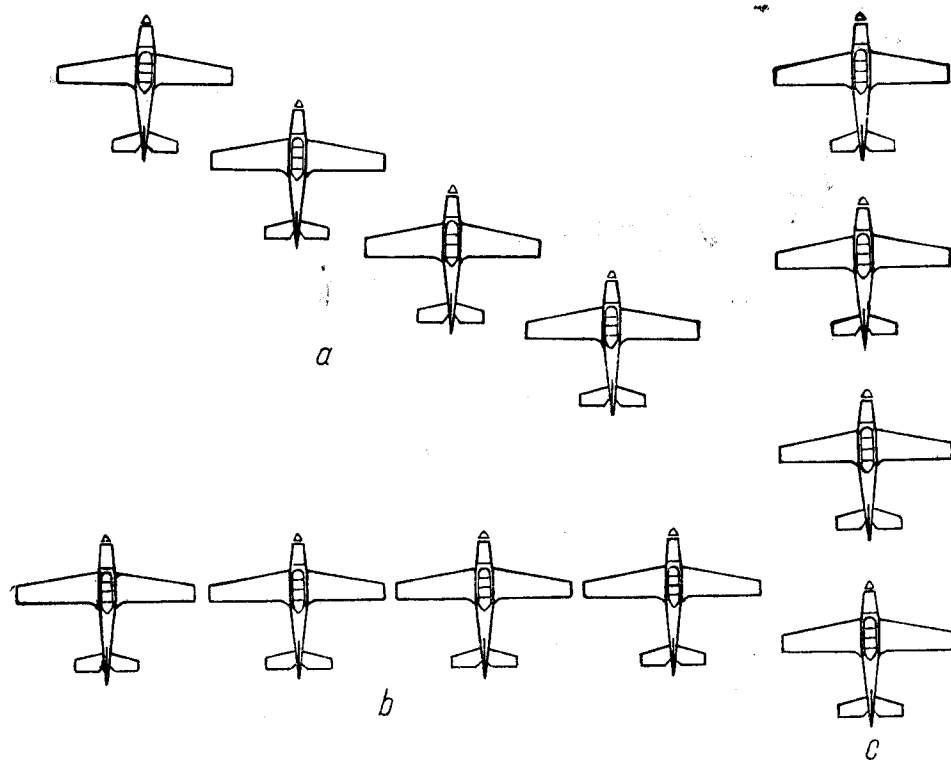


Fig. 10.2. Zborul în diverse formații;  
a — eșalonat dreapta; b — în linie; c — în coloană (fir).

În funcție de scopul zborului în formație (misiunea care se execută), de tipul avioanelor și situația meteorologică se folosesc următoarele formații: în săgeată (cocor, v. fig. 10.1); eșalonat, stînga sau dreapta, în diagonală (fig. 10.2, a); în linie (fig. 10.2, b), în coloană (fir, fig. 10.2, c).

## 10.2. Pregătirea pilotului pentru zborul în formație

În cadrul formației, piloții se pot găsi într-una dintre cele două situații:

- cap de formație;
- coechipier al capului de formație.

Acțiunile, comenzile și maniera de pilotaj a capului de formație sînt hotărîtoare pentru buna evoluție a formației. În aparență ușoară, misiunea capului de formație este grea, aceasta cerînd pilotului în cauză multă experiență, o bună tehnică a pilotajului și anticiparea manevrelor tuturor coechipierilor săi. Din acest motiv, drept cap de formație se numește unul dintre cei mai buni

piloți, cu o bogată experiență a zborului în formație, rapid în analiză și prompt în hotărîre și manevră.

Pregătirea pentru zborul în formație fiind o etapă superioară în formarea unui tînăr pilot, se realizează de regulă după însușirea zborului acrobatic și a zborului instrumental. La sfîrșitul etapei de pregătire în zborul acrobatic, pilotul devine conștient de performanțele avionului și de realele sale posibilități în tehnica pilotajului. Parcurgerea etapei de pregătire în zborul instrumental îi formează tînărului pilot convingerea fermă despre posibilitatea pilotării avionului în condițiile lipsei de vizibilitate, după aparatele de la bord. Pregătirea pilotului la zborul în formație realizează de această dată desprinderea lui de orizont, pilotarea avionului executîndu-se după avionul cap, a cărui evoluție o copiază întocmai. La sfîrșitul etapei de pregătire la zborul în formație, pilotul evoluează cu o totală încredere în capacitatea capului de formație de a conduce zborul acestuia și este conștient de necesitatea disciplinei ferme în zbor, dublată de un dezvoltat spirit de echipă.

Zborul în formație se însușește pe etape, și anume:

- rulajul și decolarea în formație;
- luarea înălțimii și adunarea formației;
- zborul în linie dreaptă cu manevre de viteză;
- manevre în plan orizontal și apoi în plan vertical, într-o gamă largă de viteze și înălțimi;
- schimbarea locului în formație și ruperea formației;
- aterizarea în formație și rulajul după aterizare.

Succesul fiecărui zbor în formație depinde de însușirea amănunțită a tuturor elementelor arătate în pregătirea de la sol. Toate detaliile zborului în formație trebuie să fie clare fiecărui pilot și să fie studiate amănunțit în cadrul pregătirii preliminare, în timpul căreia trebuie să se reușească însușirea și a următoarelor probleme principale:

- comenzile folosite de capul de formație și semnalele ce vor fi folosite în zbor;
- modul de acțiune al fiecărui pilot în caz de defecțiune și modul de ieșire din formație în diferitele etape ale zborului.

Foarte bune rezultate se obțin în pregătirea zborului în formație folosind metoda repetiției zborului la sol. În cadrul acestei repetiții, piloții se așază pe teren în pozițiile pe care le vor ocupa în cadrul formației la decolare și apoi, la comanda capului de formație, încep să se deplaseze, executînd la sol toate manevrele legate de decolare, adunarea formației, viraje, schimbarea eșalonării etc., toate aceste simulări de evoluții fiind executate sincronizat, la comanda sau semnalul capului de formație. De asemenea, se pot folosi în același scop și machete de avioane.

Instruirea piloților pentru zborul în formație se efectuează pe avioane cu dublă comandă. Formațiile poartă diferite denumiri, funcție de numărul avioanelor ce le compun. Cea mai mică formație (de bază) se compune din două avioane se cheamă „celulă”. Pregătirea piloților pentru zborul în formație se începe deci cu instruirea în celulă, pe două avioane cu dublă comandă.

În funcție de scopul executării formației, de gradul de antrenament al piloților și de tipul avioanelor, distanțele și intervalele între avioanele for-

nației sint diferite. Din acest motiv se deosebesc trei moduri de a executa formația: normală, strinsă și largă. În cazul formațiilor mari, se pot modifica distanțele și intervalele, funcție de necesități. Astfel, decolarea se execută în formație largă, iar după urcare formația se strânge la comanda capului.

Instruirea piloților se realizează în condițiile formației normale, iar pe măsura antrenării lor, distanțele și intervalele se pot modifica pînă la cele minime, în scopul perfecționării pregătirii și executării celor mai complexe misiuni.

### 10.3. Executarea zborului în formație

Instruirea în celulă pe avionul ZLIN se face în formație normală, în care distanța și intervalul la decolare este de 50 m, iar în zbor de 30 m; subplasarea în zbor este de 3—5 m. La zborurile în celulă, elevii trebuie să-și însușească decolarea, panta de urcare, intrarea în formație, zborul în linie dreaptă, virajele, schimbarea formației, picajul, virajul de luptă, panta de coborîre și aterizarea.

Însușirea elementelor de zbor în celulă se execută de regulă în următoarea succesiune:

— La început se însușește decolarea individuală, cu intrarea în formație în zbor din linie dreaptă.

— Apoi se însușește zborul în linie dreaptă urmat de coborîri și urcări puțin pronunțate, viraje de pînă la 90°, schimbări de eșalonare de pe stînga pe dreapta și invers și panta de coborîre.

— După însușirea deplină a acestor elemente se poate trece la decolarea în celulă, la însușirea picajului, virajelor de 360°, a virajelor de luptă și a spiralei.

În toate cazurile este necesar ca, înainte de însușirea decolării în celulă, pilotul să capete deprinderi temeinice în executarea elementelor mai simple de zbor în formație. La fiecare zbor intervalele și distanțele se stabilesc de către instructor, care pe măsura antrenării pilotului le micșorează, pînă la cele minime prevăzute de temă sau instrucțiuni.

**Decolarea formației.** Înainte de începerea rulajului, capul formației stabilește legătura radio cu coechipierul. În cazul defectării legăturii radio în zbor, piloții sint obligați să cunoască semnalele făcute de capul formației cu ajutorul brațelor sau prin mișcările avionului. Rulajul la start se execută cu aprobarea conducătorului de zbor la comanda capului de formație, iar coechipierul menține intervalul și distanța stabilite pentru decolare, atît în rulaj, cît și după oprirea avionului cap de formație pe linia de decolare. Calitatea decolării depinde în mare măsură de dispunerea corectă a avioanelor la sol, fapt asupra căruia capul de formație trebuie să insiste în mod deosebit și, la nevoie, să ajute coechipierul să așeze corect avionul pentru decolare. De regulă coechipierii se eșalonează pe dreapta capului pentru decolare.

*La decolarea unuia cîte unul*, capul de formație, convingîndu-se că avionul coechipierului este așezat corect, întreabă coechipierul dacă este pregătit pentru decolare, după care cere aprobarea pentru decolare de la conducătorul de zbor. Primind aprobarea, execută decolarea și luarea înălțimii cu pantă normală. Dacă este cazul să ajute ajungerea sa din urmă de către coechipier, capul folosește pentru urcare o turație scăzută față de cea normală și un unghi de pantă mai mic, corespunzător turației. Coechipierul decolează după capul de formație la comanda conducătorului de zbor, la intervalul de timp a cărui mărime depinde de pregătirea pilotului, starea aerodromului și de locul stabilit pentru intrarea în formație.

De regulă, conducătorul de zbor dă comanda pentru decolarea coechipierului cînd avionul capului de formație începe să ridice coada, deci la o distanță aproximativ de 100—200 m. Coechipierul, menținînd avionul cu frînele, mărește turația motorului, urmărește decolarea capului, iar la comanda conducătorului de zbor execută decolarea normal, stabilind regimul de urcare pe pantă astfel încît să-și asigure viteza necesară ajungerii din urmă a avionului cap și apoi bagă trenul.

În cazul cînd urmează să decoleze și alți coechipieri, are grijă deosebită de a păstra riguros direcția, pentru a nu stînjiți decolarea celorlalți. Pe măsura apropierii de avionul cap, pilotul coechipier, anunțînd capul, ia din timp intervalul necesar și execută intrarea în formație, micșorînd distanța pînă la cea fixată, executînd modificările de turație necesare. În acest timp, la primele zboruri, capul formației supraveghează manevrele de intrare în formație ale coechipierului și, dacă observă că acesta are exces de viteză și riscă să-l depășească, îl va ajuta mărînd și el viteza și micșorînd-o apoi pînă intră toate avioanele în formație.

*La decolarea în celulă*, după primirea aprobării pentru decolare, se începe decolarea, mărînd progresiv turația. Durata punerii motorului în regim de decolare este mai mare în comparație cu cea pentru decolarea individuală, această ducînd la mărirea lungimii rulajului la decolare, însă dă posibilitatea coechipierului să-și mențină locul în formație. Imediat ce avionul cap începe deplasarea, coechipierul dă drumul frînelor și începe rulajul pentru decolare, punînd treptat motorul la regim de decolare, menținînd intervalul și distanța față de avionul cap, pe care îl urmărește cu privirea.

În cazul decolării în formație, coechipierul trebuie să mențină ferm direcția, iar intervalul și distanța constante față de avionul cap. În cazul micșorării distanței dintre avioane în timpul decolării, coechipierul încetinește mișcarea de ducere a manetei de gaze spre în plin, iar în cazul mării distanței grăbește această mișcare. Pe timpul decolării se evită intrarea în curentul de aer produs de elicea avionului din față. Dacă avionul coechipier intră totuși în curentul avionului cap, în momentul desprinderii de pămînt sau pe timpul palierului, cînd viteza avionului este încă mică și deci efectul comenzilor este redus, trebuie acționat deosebit de energic la toate abaterile avionului și la înclinările ce apar, nu numai cu ajutorul eleroanelor, ci și cu direcția, ieșindu-se din curent în partea exterioară formației. După ieșirea din curentul de aer produs de avionul din față, este necesar să se acorde o deosebită atenție



păstrării distanței, intervalului, vitezei și evitării reluării contactului cu solul. Palierul se execută la înălțimea de minimum 1 m.

#### *Greșeli caracteristice la decolarea în formație:*

- în timpul rulajului pentru decolare, avionul coechipier ridică insuficient coada, desprinderea se face la viteză mică, apărind pericolul angajării avionului pe un plan;
- motorul se pune spre în plin prea repede sau prea încet, ceea ce duce la variații mari de distanță între avioane;
- după desprindere nu se execută palier;
- avioanele nu sînt dispuse pe direcții paralele înaintea începerii rulajului pentru decolare, ceea ce face să se micșoreze sau să se mărească intervalul dintre avioane.

**Panta de urcare.** În cazul decolării individuale, trecerea în panta de urcare se face după avionul cap tot individual, la atingerea vitezei de 140 km/h. În cazul decolării în formație, capul celei după ce a atins înălțimea de 50 m, (în prealabil a băgat trenul și flapsul), și se convinge că avionul coechipier nu a rămas în urmă la decolare, reduce turația și, micșorînd unghiul pantei de urcare, așteaptă ca avionul coechipier să-și stabilească locul în formație. Pe panta de urcare, avionul coechipier nu trebuie să fie nici subplasat și nici supraplasat față de avionul cap. Pentru a evita rămînerea în urmă a avionului coechipier în timpul zborului în linie dreaptă sau în viraje, capul celei ia înălțime cu turație redusă, dînd astfel posibilitate coechipierului să poată manevra cu turația motorului. Luarea înălțimii se execută cu viteza de 140 km/h. În cazul micșorării distanței dintre avioane, pilotul coechipier reduce turația motorului, iar dacă distanța se mărește, mărește turația acestuia.

#### *Greșeli caracteristice în urcare:*

- acționarea bruscă sau cu mișcări ample a comenzilor și a manetei de gaze va face ca să nu se mențină distanța și intervalul, avionul coechipier urmînd o traiectorie ondulată în comparație cu traiectoria avionului cap, „va dansa” cum se mai zice;
- intervalul este prea mic și coechipierul zboară în coada avionului cap;
- la micșorarea distanței nu se ține seamă de inerția avionului, din care cauză coechipierul depășește avionul cap, nereducînd din timp turația motorului;
- pentru micșorarea distanței se mărește turația motorului fără însă a se împinge ușor manșa înainte, ceea ce face ca avionul să urce în comparație cu avionul cap;
- pentru mărirea distanței se reduce turația motorului însă nu se trage ușor și de manșă, avionul pierzînd înălțime în comparație cu capul formației.

**Intrarea în formație.** Se poate efectua numai după obținerea aprobării de la capul formației. Intrarea se face de jos în sus, în linie dreaptă, micșorîndu-se distanța și apoi intervalul. Nici într-un caz nu se admite intrarea în formație prin coborîre sau în timpul virajului. Intrarea în formație trebuie executată prin mișcări mici ale manetei de gaze și palonierului, neadmitîndu-se înclinarea avionului.

**Zborul în linie dreaptă.** Pentru însușirea zborului în formație în linie dreaptă, pilotul cap execută zborul în linie dreaptă la diferite viteze, prin modificarea periodică a turației motorului. Pilotul coechipier este obligat ca la cea mai mică mărire sau micșorare a distanței ce-l separă de avionul cap, să acționeze prompt, dar lin asupra manetei de gaze pentru a mări sau micșora turația și, implicit, a menține distanța constantă.

De exemplu, dacă pilotul coechipier observă mărirea distanței, el acționează lin maneta de gaze, mărind progresiv turația, corespunzător creșterii vitezei necesare apropierii de avionul cap. Cînd distanța s-a micșorat pînă aproape de cea normală, pilotul coechipier micșorează turația motorului, astfel încît ocuparea dispozitivului stabilit la distanța normală să se facă ținînd seamă de inerția avionului. În cazul cînd coechipierul rămîne mult în urma avionului cap, nu trebuie să-l ajungă din urmă pe acesta prin mărirea bruscă a turației, deoarece aceasta ar duce la creșterea prea mare a vitezei și, în final, la depășirea avionului cap datorită inerției mari realizate. Pilotul coechipier trebuie să-și formeze deprinderi în menținerea distanței prin mișcări duble și line ale manetei de gaze.

Dacă pilotul coechipier depășește capul formației, el trebuie să mărească intervalul, executînd pentru aceasta o înclinare de 5—10° în exteriorul formației, micșorează turația motorului, după care, rămînînd puțin în urma capului, execută reîntarea în formație, realizînd întîi distanța și apoi intervalul.

În zborul în linie dreaptă intervalul se menține prin mișcări mici și line din palonier.

**Virajele. Viraje în formație (celulă).** La fel ca în zborul în linie dreaptă și în viraje avionul coechipier trebuie să-și mențină constant locul în formație pe tot timpul virajului, adică să se mențină în același plan cu avionul cap (fig. 10.3).

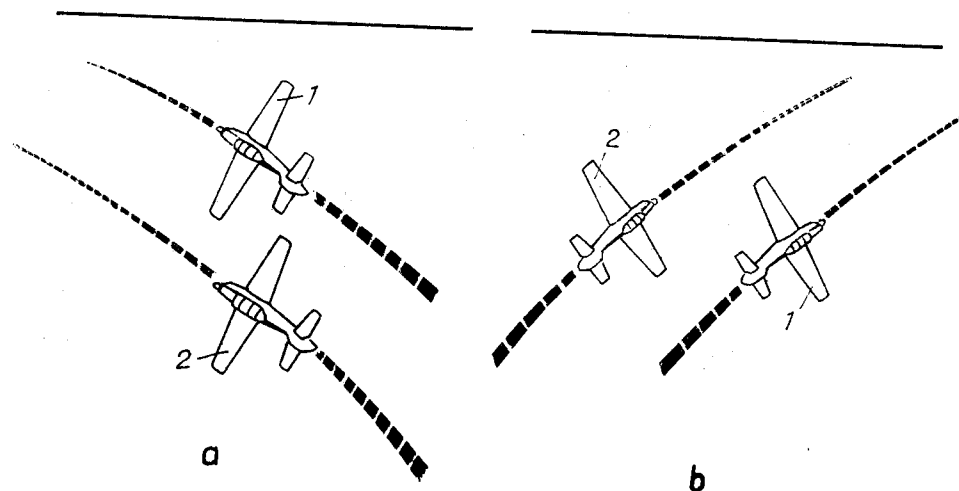


Fig. 10.3. Virajul cu formația în celulă:  
a — viraj cu coechipierul în interior; b — viraj cu coechipierul în exterior; 1 — avion cap de formație; 2 — avion coechipier.

Aceasta înseamnă că în timp ce pilotul cap înclină avionul și-l menține în viraj, pilotul coechipier înclină la același unghi avionul său pentru executarea virajului. În același timp urcă sau coboară, punind sau reducând motorul ușor, după felul cum se execută virajul: cu coechipierul în exteriorul sau, respectiv, în interiorul virajului, pentru ca ambele avioane să se afle permanent în același plan. Capul formației folosește cu mult discernămint turația motorului în viraje, astfel ca la virajele cu coechipierul în exterior să-i asigure acestuia o rezervă de turație, deci de viteză, iar la cele cu coechipierul în interior să-i asigure viteza de evoluție peste viteza limită, care în viraje este mai mare decât viteza limită în zbor orizontal.

*La virajele cu coechipierul în exterior*, pilotul cap de formație stabilește viteza necesară, previne coechipierul asupra sensului virajului și apoi, dând comenzile necesare, introduce avionul în viraj. Pilotul coechipier urmărește cu deosebită atenție menținerea locului său în formație și, la comanda capului formației, introduce o dată cu acesta lin avionul în viraj, măbind turația motorului și înclinând avionul prin mișcarea manșei lateral spre partea virajului și în diagonală spre înapoi, astfel ca, paralel cu înclinarea și înscrierea în viraj cu palonierul, să ocupe lateral față de avionul cap o poziție în același plan cu acesta (fig. 10.3, a). Pilotul coechipier susține apoi virajul (manșă în partea opusă) și menține intervalul prin mișcări line, mici și coordonate de manșă și palonier, iar pentru restabilirea intervalului stricat prin variația înclinării. În acest caz, pentru mărirea intervalului, se micșorează înclinarea, iar pentru micșorarea intervalului, se mărește înclinarea. Deseori pilotul coechipier în timpul intrării în viraj întârzie puțin cu comenzile, depărtându-se ușor de cap, de aceea este indicat ca la începutul introducerii în viraj să realizeze o înclinare cu 5—10° mai mare decât a capului, iar în timpul ocupării locului propriu să revină la înclinarea stabilită.

Menținerea de către coechipier a locului său în formație în timpul virajului depinde de modul de execuție a evoluțiilor de către cap și de mărirea înclinării, deoarece cu cât evoluțiile vor fi mai rapide și cu cât înclinarea va fi mai mare, cu atât mai greu îi va fi pilotului coechipier să se mențină în formație. De aceea însușirea virajelor trebuie să înceapă inițial cu o înclinare mică și cu introducerea și scoaterea lină din viraj.

Coechipierul iese din viraj la semnalul capului și o dată cu acesta, prin micșorarea turației motorului și mișcarea simultană a manșei în partea opusă virajului și în diagonală spre înainte, menținând intervalul stabilit prin mișcări coordonate din palonier. Cu cât presiunea asupra palonierului va fi mai mare, cu atât ieșirea din viraj va fi mai rapidă. Întârzierea la scoaterea din viraj nu este admisă pentru că, fiind mai sus decât avionul cap, pilotul coechipier poate să-l piardă din vedere pe acesta, acoperindu-l cu aripa și botul propriului avion.

În cazul pierderii din vedere a avionului cap în timpul scoaterii din viraj, pilotul coechipier trebuie să urce imediat și să iasă în exteriorul formației.

*La virajele cu coechipierul în interior*, pentru introducerea în viraj, la comanda capului și o dată cu acesta, pilotul coechipier micșorează lin turația motorului și, dând comenzile de intrare în viraj, are grijă să zboare în interiorul virajului în același plan cu avionul cap. După atingerea înclinării dorite,

pilotul coechipier corectează intervalul și distanța față de cap, rămânând mai jos și în același plan înclinat cu acesta. Virajul se susține așa cum s-a mai arătat: Pentru a evita rămânerea în urmă la ieșirea din viraj, pilotul coechipier mărește lin turația motorului, dă manșa lateral și spre înainte, astfel încât ieșit din viraj să se găsească la distanța, intervalul și subplasarea normale. Pentru corectarea intervalului în viraj, coechipierul poate folosi variația înclinării. Astfel, pentru micșorarea intervalului, se micșorează înclinarea, iar pentru mărirea intervalului se mărește înclinarea.

Virajele pot fi socotite însușite dacă pilotul coechipier reacționează rapid și prompt în ceea ce privește introducerea și scoaterea din viraj și dacă își menține ferm locul său în formație, atât în timpul virajului, cât și în timpul trecerii rapide de la un viraj la altul.

**Schimbarea eșalonării formației.** Schimbarea formației din eșalonare pe o parte, în eșalonare pe partea opusă se execută în regim de zbor orizontal. Capul formației dă comanda de schimbare a formației prin radio sau prin semnal și mărește viteza de zbor cu 10—15 km/h. La primirea semnalului de schimbare a formației, coechipierul micșorează viteza de zbor cu 10—15 km/h, măbind distanța cu 20—50 m și coboară în același timp cu 5—10 m față de avionul cap; apoi, prin presarea palonierului respectiv, trece avionul fără a-l înclina în eșalonare pe partea opusă, nepierzând din vedere avionul cap din față. După trecerea pe partea opusă se stabilește intervalul și distanța prin mișcări line și coordonate. În timpul schimbării formației de către coechipier, capul formației controlează continuu acțiunile acestuia și, în cazul când comite greșeli, îl corectează prin radio.

**Zborul în coborire.** Se execută la viteza de 180—200 km/h. Înainte de a trece la panta de coborire, capul formației atenționează coechipierul, acesta trecind avionul în zbor în coborire și menținând panta după avionul cap. Avionul cap nu coboară niciodată cu motorul redus, dând astfel coechipierului posibilitatea de manevră în formație.

**Ruperea formației pentru aterizare.** Înaintea ruperii formației, capul comandă schimbarea eșalonării formației în exterior față de turul de pistă și apoi conduce formația la verticala aerodromului, unde se execută ruperea formației (fig. 10.4). La comanda de rupere a formației, capul formației mărește turația motorului, execută viraj de 90° în direcția turului de pistă și apoi intră în tur pe pistă normal, executând manevrele pentru aterizare.

Coechipierul continuă zborul în linie dreaptă circa 15 s, după care execută aceleași manevre pentru intrarea în turul de pistă și apoi operațiile necesare aterizării, ce se efectuează individual.

**Aterizarea formației.** Aterizarea avioanelor unei formații se poate efectua individual sau în formație.

*Aterizarea individuală* este procedeul de bază pentru aterizarea avioanelor unei formații, care asigură și deplina securitate a avioanelor. După ruperea formației care asigură mărirea distanței între avioane la 1—1,5 km, piloții formației execută manevrele pentru aterizare și iau priza de aterizare în mod

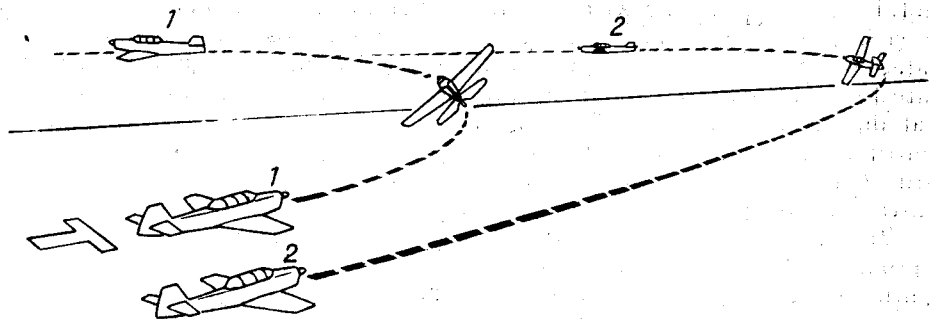


Fig. 10.4. Ruperea formației:  
1 — avionul cap; 2 — avionul coechipier.

individual, fără însă a pierde din vedere menținerea distanței față de avionul din față, care-i asigură contactul cu solul în momentul cînd acesta a terminat rulajul. În situația cînd capul formației sau alt avion din formație vine mai scurt la aterizare, nu se permite avionului să se oprească la jumătatea pistei de aterizare, ci se pune ușor motor și se rulează pînă la capătul pistei, cînd poate vira și degaja culoarul acesteia. Fiecare avion aterizează în dreapta celui aterizat înaintea sa, rulează drept înainte pentru a nu stînjiți aterizarea următorului și la capătul pistei de aterizare degajează la stînga.

*Aterizarea în formație* se folosește mai rar, aceasta solicitînd, pe lîngă un teren de aterizare corespunzător ca lățime și condiții meteo normale, o excelentă pregătire la zborul în formație și disciplină colectivă pentru toți piloții formației. Înainte de axarea formației pe direcția de aterizare, capul formației comandă eșalonarea tuturor avioanelor în dreapta sa. Pe panta de aterizare capul comandă stringerea formației, și, folosind o turație a motorului care să asigure coechipierilor libertatea de manevră în viteză, vine la aterizare mai lung, pentru a asigura aterizarea ultimului coechipier la T-eu. După contactul cu solul, capul rulează în linie dreaptă pînă la capătul pistei de aterizare, unde, după ce se convinge că întreaga formație este aterizată și dispozitivul complet, comandă rulajul în linie, executînd viraj cu întreaga formație spre stînga.

## 11

### CAZURI SPECIALE DE ZBOR

#### 11.1. Generalități

Prin cazuri speciale de zbor se înțeleg situațiile deosebite, anormale, care pot apărea în timpul zborului, începînd cu rulajul pentru decolare și terminînd cu rulajul de după aterizare, și în comportamentul echipajului, care reclamă din partea pilotului o rezolvare promptă și precisă pentru a evita premisele producerii unui accident.

Situațiile anormale principale ce pot apărea în timpul zborului sînt: incendiul la bord, oprirea motorului în zbor, defectarea trenului de aterizare, înrăutățirea stării de sănătate a pilotului, înrăutățirea condițiilor meteorologice, precum și pierderea orientării.

Toate aceste cazuri speciale, ca și altele care vor fi explicate în cele ce urmează, nu sînt cazuri imprevizibile de nerezolvat. Asemenea abateri de la normal apar în majoritatea activităților umane și, în special, la cele legate de motoare, aparatură tehnică sau la cele care se desfășoară în medii speciale. Deși se duce o muncă susținută de prevenire a acestor cazuri speciale, ce se constituie în abateri de la normal, ele apar totuși, avînd un caracter fortuit. În activitatea de zbor, care se desfășoară într-un mediu și în condiții speciale, ca și în alte activități de altfel, cum ar fi a minerilor, a scafandrilor, a marinarilor etc., acestor cazuri speciale li se acordă o atenție deosebită. Ele pot fi prevăzute, bine cunoscute și temeinic studiate, fiind stabilite și proceduri precise de rezolvare a acestora.

Complexitatea activității de zbor impune din partea întregului personal și, în special, a piloților, o activitate stăruitoare de cunoaștere a tuturor situațiilor speciale ce pot apărea la bordul avionului, precum și a modului de rezolvare a acestora. Această activitate trebuie să fie permanentă, ea asigurînd piloților reflexe prompte în rezolvarea tuturor cazurilor speciale, multe dintre acestea impunînd o apreciere lucidă și rapidă a situațiilor apărute, dublate de manevre precise și oportune.

În cele ce urmează se expun cazurile speciale cele mai importante ce pot apărea în zborurile pe avioanele de școală și modul de rezolvare a acestora.

## 11.2. Furături la decolare

Dacă în timpul rulajului pentru decolare se produc furături (devieri) de la direcția de decolare, se procedează astfel:

— în situația când furătura este pînă la un unghi de aproximativ  $30^\circ$ , se continuă decolarea pe noua direcție, corectîndu-se apoi aceasta pe panta de urcare;

— în situația când devierea de la direcție este mai mare de  $30^\circ$ , se reduce turația motorului, se aduce avionul pe trei puncte dacă se află în rulaj pe două roți și se oprește avionul, evitînd eventualele obstacole; se trage avionul la linia de decolare, de unde se poate începe o nouă decolare numai cu aprobarea conducătorului de zbor.

## 11.3. Spargerea (cedarea) unui cauciuc la decolare

Spargerea unui cauciuc se poate produce în timpul rulajului pe trei puncte — prima parte a decolării — sau în timpul rulajului pe două puncte (roți) — a doua parte a decolării.

*Dacă spargerea cauciucului se produce în timpul rulajului pe trei puncte*, se reduce motorul, se întrerupe decolarea, menținînd avionul pe direcție cu ajutorul palonierului din partea opusă cauciucului spart și a frinei, și se degajează culcarul de decolare în partea cauciucului spart.

*Cînd cauciucul se sparge în partea a doua a rulajului*, se procedează astfel:

— se forțează decolarea, menținînd avionul pe direcție și se decolează fără a mai escamota trenul, executînd apoi turul de pistă normal;

— se raportează conducătorului de zbor și se execută indicațiile acestuia; în lipsa indicațiilor prin radio, se vine normal la aterizare, vizînd jumătatea pistei de aterizare corespunzătoare cauciucului bun;

— se redresează mai jos, se ia contact cu solul pe roata bună, avînd în acest scop avionul ușor înclinat în partea cauciucului bun, și se menține direcția cu ajutorul palonierului;

— după ce avionul ia contact cu solul și cu roata cauciucului defect și viteza a scăzut, se menține pe direcție prin frînarea roții cauciucului bun, pînă cînd avionul se oprește; se degajează pista de aterizare în partea cauciucului spart; la indicația conducătorului de zbor se oprește avionul și se așteaptă depanarea.

## 11.4. Oprirea (cedarea) motorului la decolare

Cauzele obișnuite ale opririi motorului sînt:

- tăierea involuntară a contactului magnetourilor;
- închiderea involuntară a robinetului de benzină;

— lipsa de benzină;

— scăderea bruscă a presiunii de ulei.

Ultimele două cauze și altele asemănătoare, care apar mai rar pe timpul oricărei faze de zbor, sînt rezultatul lipsei de control sau al unui control neglijent efectuat înainte de zbor.

*În cazul opririi motorului în timpul rulajului pentru decolare*, pilotul procedează astfel:

— întrerupe decolarea, ținînd avionul pe direcție cu ajutorul palonierelor și a frinelor, după ce a scăzut viteza;

— taie contactul general și al magnetourilor;

— închide benzina;

— raportează conducătorului de zbor și execută în continuare indicațiile acestuia;

— evită eventualele obstacole cu ajutorul palonierului și frinelor;

— după oprire nu face nici o intervenție, pentru a se putea constata mai ușor cauza opririi motorului.

*În cazul opririi motorului în partea a doua a decolării* (pînă la înălțimea de 25 m) pilotul procedează astfel:

— împinge energic de manșă, punînd avionul în pantă de coborîre;

— escamotează trenul de aterizare, dacă aterizarea se va produce în afara părții active de zbor a aerodromului;

— aterizează pe roți sau cu trenul escamotat (în afara aerodromului) drept înainte, evitînd eventualele obstacole cu ajutorul palonierului;

— în cazul aterizării în afara aerodromului, taie contactul general, cel al magnetourilor și închide benzina;

— raportează conducătorului de zbor și execută indicațiile acestuia.

## 11.5. Oprirea motorului în timpul luării înălțimii

Acțiunile pilotului în acest caz sînt următoarele:

— împinge de manșă și pune avionul în pantă normală de coborîre, verificînd totodată viteza;

— escamotează trenul de aterizare;

— scoate flapsul;

— își strînge centurile de scaun;

— taie contactul general și al motoarelor și închide benzina;

— raportează conducătorului de zbor.

Dacă cedarea motorului are loc sub înălțimea de 150 m, se evită eventualele obstacole prin schimbări de direcție, pînă la maximum  $30^\circ$ , și se aterizează cu trenul escamotat efectuînd, redresarea mai jos decît normal.

Deoarece s-au întîmplat unele accidente în faza de decolare, sau de luarea înălțimii după decolare, pentru motivul că pilotul a încercat să vireze imediat după oprirea motorului, insistăm asupra reținerii relației care dă unghiul de înclinare în viraj, în funcție de viteza cu care acesta se execută:  $\cos \beta$

$= V_L^2 V_v^2$ . Întrucît în situația de față  $V_v \approx V_L$ , rezultă  $\cos \beta \approx 1$ , deci  $\beta \approx 0^\circ$ . Deci, prima manevră ce se recomandă în această situație este împingerea rapidă a manșei înainte, pentru a se menține viteza și eventual a o mări în funcție de înălțime, în vederea executării în deplină securitate a unor mici deviații de la direcție, în scopul de a feri obstacolele ce apar. *În nici un caz nu trebuie scăpată din vedere viteza avionului, pentru că numai aceasta decide asupra manevrei pe care dorim să o realizăm.*

## 11.6. Oprirea motorului în tur de pistă după virajul 1

Acțiunile pilotului în acest caz sînt următoarele:

- presează manșa și pune avionul în pantă normală de coborîre; raportează conducătorului de zbor;
- virează în coborîre spre aerodrom și vine normal la aterizare pe noua direcție de aterizare, ținînd seamă de direcția vîntului;
- dacă turul de pistă se efectuează la distanță mai mare de aerodrom, se alege cu privirea un teren favorabil aterizării și se aterizează cu trenul escamat ca pe orice teren necunoscut, după ce în prealabil s-a tăiat contactul general, al magnetourilor și s-a închis benzina.

## 11.7. Oprirea motorului pe panta de aterizare

Acțiunile pilotului:

- raportează conducătorului de zbor;
- are în vedere înălțimea, distanța pînă la aerodrom, intensitatea vîntului și, dacă apreciază că sînt condiții concrete care să-i permită aterizarea pe aerodrom, vine normal la aterizare, scoțînd flapsul în clipa cînd este sigur că poate prinde aerodromul.

## 11.8. Incendiu la bord

În cazul apariției incendiului la bordul avionului se acționează în felul următor:

- se închide robinetul de benzină;
- se duce maneta de gaze în plin, pentru a consuma rapid combustibilul aflat încă în canalizații sau în sistemul de alimentare al motorului;
- se raportează conducătorului de zbor;
- se acționează instalația antiincendiară, trăgînd de maneta instalației;
- se taie contactul general și al magnetourilor.

Dacă incendiul se stinge, se aterizează pe aerodrom sau forțat pe un teren ales din aer (v. § 11.12). În cazul cînd incendiul nu s-a stins, se părăsește avionul cu parașuta, dacă înălțimea este de minimum 200 m. Dacă incendiul izbucnește la înălțimi sub 200 m și nu se stinge cu toate măsurile luate, se execută glisadă pînă în apropierea solului în scopul de a rupe flăcările sau a le dirija lateral protejînd cabina avionului. În nici un caz după stingerea incendiului nu se încearcă repornirea motorului.

## 11.9. Scoaterea trenului cu sistemul de avarie

Trenul de aterizare se scoate cu sistemul de avarie în situația cînd nu a ieșit la comanda normală. În această situație se procedează astfel:

- se raportează conducătorului de zbor;
- se reduce viteza pînă la cea minimă de evoluție;
- se trage de mînerul instalației de avarie pînă la refuz;
- se controlează ieșirea și zăvorîrea trenului de aterizare prin indicatoarele optice (becurile verzi) și prin ieșirea completă din aripă a indicatoarelor mecanice;
- în cazul cînd sînt totuși îndoeli asupra zăvorîrii trenului pe poziția scos, se ia înălțime și se execută cîteva *resurse*, fără însă a depăși factorul de sarcină admis în exploatare  $n_e$ ;
- se trece la verticala startului, la înălțimea de 50 m, pentru a se obține confirmarea conducătorului de zbor că trenul este zăvorît pe poziția scos și apoi se vine normal la aterizare.

## 11.10. Angajarea avionului

Angajarea avionului are loc în urma bruscării sau necoordonării corecte a comenzilor la viteze mici și unghiuri critice de zbor. În această situație are loc pierderea stabilității avionului, fapt de care pilotul ia cunoștință prin apariția tremurăturilor. Dacă în acest moment slăbește manșa și revine la viteza și unghiul normal de zbor, avionul încetează tremuratul și-și recapătă stabilitatea. În caz contrar, avionul se angajează în partea în care dezechilibrul este mai pronunțat. În această situație pilotul împinge în mod reflex manșa spre înainte și aduce palonierul la mijloc. La obținerea vitezei de evoluție se scoate avionul din înclinare și, cu mișcarea lină a manșei, se redresează și se repune motorul la turația corespunzătoare. Dacă înălțimea este mică în momentul angajării, se va grăbi creșterea vitezei avionului punînd motor, pentru a se putea reveni cît mai rapid la zborul normal, însă fără a brusca comenzile, lucru ce poate duce la **sărîrea** avionului într-o parte sau alta.

### 11.11. Angajarea avionului în vrie

Angajarea în vrie este răsucirea nederijată a avionului la unghiuri de atac supracritice. La intrarea avionului în vrie, pilotul reduce motorul, dă palonier, în partea opusă rotirii, până la refuz și după  $1/4-1/2$  ture împinge manșa înainte, dincolo de poziția neutră. După oprirea rotirii, se aduce palonierul la mijloc (poziția neutră), se așteaptă creșterea vitezei până la cea de evoluție și apoi, prin tragerea lină a manșei, se redresează avionul din picaj, măbind concomitent turajul motorului, și apoi se trece avionul în zbor orizontal. Trebuie de reținut că pentru siguranța ieșirii prompte din vrie comenzile nu se acționează în mod lent. De asemenea, la scoaterea din vrie nu se împinge manșa până la reuz, deoarece, în acest caz avionul va ieși cu întârziere din vrie și la un unghi foarte mare de picaj, creind suprasarcini negative.

### 11.12. Aterizarea forțată pe teren necunoscut

Pilotul ia hotărârea de a ateriza forțat atunci când lipsa de benzină, incendiul la bord, înrăutățirea situației meteorologice sau alte cauze nu mai permit continuarea zborului.

În vederea aterizării, pilotul alege cu privirea un teren cât mai potrivit ca dimensiuni, lipsit de obstacole și aproape de căile rutiere.

Se determină, dacă este posibil, direcția și sensul vântului și, cu acesta în față, se vine la aterizare, luându-se următoarele măsuri: se raportează conducătorului de zbor hotărârea luată și locul unde se află; se escamotează trenul de aterizare; se scoate flapsul în poziția de aterizare (la înălțime mică); se string centurile de scaun; se taie contactul magnetourilor; se închide robinetul de benzină; se taie contactul general; se deschide cupola cabinei.

Dacă terenul ales este aproape, se planează cu viteza economică (circa 120-125 km/h), pentru a realiza viteza descendentă minimă  $W_m$ .

Dacă terenul de aterizare este mai departe, se planează cu viteza optimă (circa 140-145 km/h), pentru a realiza unghiul de pantă minim  $\theta_m$ , adică distanța maximă de planare  $D_M$ . Zborul cu  $V_{ce}$  și  $V_{opt}$  se execută cu flapsul băgat.

În toate cazurile, aterizarea forțată în afara aerodromului cu avionul ce are tren de aterizare escamotabil se efectuează cu trenul escamotat. În cazul aterizării pe culturi, pilotul trebuie să considere virful acestora (grâu, orz, porumb etc.) drept suprafața pământului și să fileze cu o viteză cât mai aproape de viteza limită, pentru ca distanța de oprire după aterizare să fie cât mai scurtă. În cazul aterizării pe pădure, pilotul trebuie să aleagă porțiunea cu pomi cu coroana cit mai deasă, aterizarea făcându-se pe virful copacilor. Aterizarea în teren accidentat se execută pe suprafața cea mai plană, luind contact cu solul în direcția pantei de urcare a terenului.

### 11.13. Amerizarea forțată

Cauzele care au condus la hotărârea pilotului de a ateriza forțat arătate la § 11.12 pot apărea și în situația când avionul evoluează deasupra mării, a lacurilor sau iazurilor mari. În această situație pilotul analizează starea de fapt și, în imposibilitatea continuării zborului până deasupra uscatului, ia hotărârea de amerizare forțată. Pentru aceasta pilotul ia următoarele măsuri:

- raportează conducătorului de zbor hotărârea luată și poziția;
- identifică direcția și sensul vântului după crestele înspumate ale valurilor, care apar ca dungi albe pe fondul întunecat al apei (fig. 11.1);
- vine la amerizare funcție de tăria vântului, paralel cu linia valurilor, în diagonală sau perpendicular pe această linie (fig. 11.2);
- escamotează trenul de aterizare;
- scoate flapsul în poziția de aterizare;
- închide robinetul de benzină;
- taie contactul general și al magnetourilor;
- dezleagă centurile de scaun și chingile parașutei;
- înainte de a redresa deschide cupola cabinei;
- execută redresarea mai jos decât normal și ia contactul cu apa cu botul avionului pronunțat ridicat;
- după amerizare părăsește imediat bordul avionului și folosește mijloacele de salvare.

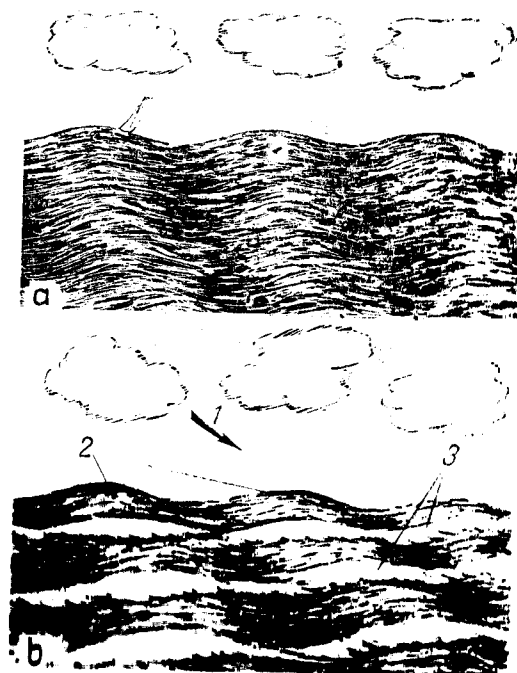


Fig. 11.1. Identificarea direcției și sensului vântului după crestele înspumate ale valurilor:

" bula primară; b — vântul  $V$ , la  $90^\circ$  față de bula primară 2, provoacă valurile secundare 3.

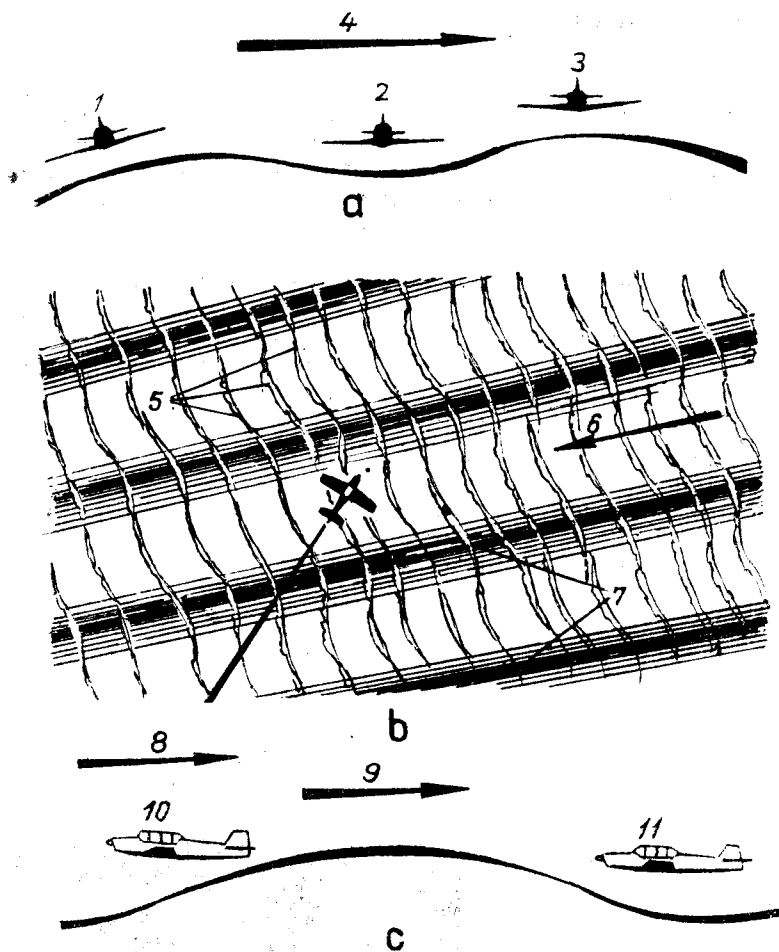


Fig. 11.2. Amerizarea:

a — paralel cu hula, în condiții de vânt slab cu o viteză până la 50 km/h; b — cu traversarea hulei și a valurilor secundare, cînd vîntul are o viteză între 50 și 65 km/h; c — perpendicular pe hula cînd vîntul are o viteză mai mare de 65 km/h; 1 — în mod satisfăcător; 2 — bine; 3 — foarte bine; 4 — sensul de mișcare a hulei; 5 — coama valurilor secundare; 6 și 8 — sensul vîntului; 7 — coama hulei; 9 — mișcarea hulei; 10 — amerizare acceptabilă în spatele hulei; 11 — amerizare foarte periculoasă în fața hulei.

#### 11.14. Cantitate insuficientă de combustibil la bord

Cauzele care pot duce la această situație sînt următoarele: înainte de plecarea în zbor nu s-a controlat în mod serios combustibilul aflat în rezervoare și nu s-a procedat la alimentare; spargerea unei canalizații de combustibil; indicații eronate ale litrometrului.

În această situație pilotul acționează în felul următor:

- raportează la conducătorul de zbor;
- întrerupe misiunea;
- stabilește viteza optimă de zbor (să poată parcurge cea mai mare distanță) și, funcție de cantitatea de combustibil indicată de litrometru, vine la aerodromul de bază sau aterizează pe cel mai apropiat aerodrom sau teren de aterizare.

#### 11.15. Trepidajul motorului

Cauzele care pot conduce la trepidajul motorului sînt: spargerea chiu-lasei, ancrasarea bujiilor, defectarea unui magnetou, defectarea pompei de injecție, infundarea duzelor de injecție, deformarea, ruperea (ciupirea) unei pale de elice în timpul zborului, poziția incorectă a manetei de corecție, slăbirea sau ruperea unor bolțuri de fixare a motorului pe batui.

Acțiunile pilotului în acest caz sînt următoarele:

- raportează comandantului de zbor;
- întrerupe misiunea;
- stabilește o turație a motorului la care trepidajul este atenuat și zboară spre aerodrom pentru aterizare;
- dacă trepidajul este prea puternic se aterizează forțat.

#### 11.16. Înăutățirea condițiilor meteorologice

Cînd pilotul întâlnește condiții meteorologice pentru care nu este pregătit sau în cazul apariției unor fenomene meteorologice periculoase pentru zbor, în funcție de situația concretă, ia una dintre următoarele măsuri, după ce raportează conducătorului de zbor:

- întrerupe misiunea și se înapoiază la aerodrom;
- execută aterizarea pe cel mai apropiat aerodrom;
- continuă zborul, schimbînd traiectul sau înălțimea de zbor, evitînd zona periculoasă zborului;
- execută aterizarea forțată în afara aerodromului;
- părăsește avionul, cînd situația a devenit deosebit de critică și înălțimea de zbor îi permite acest lucru.

Dacă înăutățirea bruscă a timpului surprinde avioane izolate în zbor deasupra aerodromului și în zone, piloții respectivi sînt obligați să execute aterizarea în cel mai scurt timp, în ordinea stabilită de conducătorul de zbor.



### 11.17. Înrautățirea stării de sănătate a pilotului

Deși vizitele medicale periodice și controalele medicale zilnice asigură accesul la zbor numai a personalului navigant aflat în condiții psiho-fizice perfecte, pot apărea cazuri de îmbolnăvire sau alterare a stării de sănătate a pilotului în timpul zborului. Într-un asemenea caz pilotul este obligat să ia următoarele măsuri:

- raportează conducătorului de zbor despre înrautățirea stării de sănătate și hotărârea luată;
- întrerupe misiunea;
- se îndreaptă spre aerodromul de bază sau spre cel mai apropiat teren de aterizare;
- în cazuri grave ia hotărârea de aterizare forțată pe teren necunoscut;

### 11.18. Blocarea manetei de gaze la poziția „în plin“

În cazul blocării manetei de gaze la regim maxim, pilotul ia următoarele măsuri:

- raportează conducătorului de zbor;
- întrerupe misiunea și vine la aerodrom pentru aterizare;
- verifică parametrii motorului după aparatele de bord;
- cabrează avionul pentru a scădea viteza, în vederea scoaterii trenului de aterizare;
- alege direcția de aterizare cea mai lungă care să-i asigure o filare prelungită și un rulaș după aterizare mai lung;
- cînd este sigur că „prinde“ aerodromul cu motorul oprit, taie contactul general și cel al magnetourilor;
- scoate flapsul în poziția pentru aterizare;
- execută aterizarea cu profil normal.

### 11.19. Cedarea unor comenzi

În cazul cedării comenzii profundorului, se procedează astfel:

- se reglează zborul orizontal al avionului din trimerul de profundor, cînd acesta lucrează liber;
- se raportează conducătorului de zbor;
- cu aprobarea conducătorului de zbor se simulează, cu trenul și flapsul scoase, o aterizare cu ajutorul trimerului de profundor (simularea se execută la înălțimea de minimum 500 m);

— cu aprobarea conducătorului de zbor și la indicațiile acestuia, se vine la aterizare cu o pantă mică și de la distanță mai mare, folosind trimerul de profundor și variațiile de regim ale motorului.

De reținut că dacă profundorul este blocat, trimerul nu are nici un efect, în consecință, aterizarea neputîndu-se executa în condiții de deplină securitate, pilotul ia hotărârea de a părăsi avionul cu parașuta.

În cazul cedării comenzii eleroanelor, situația se poate rezolva cu comanda direcției (palonierul) și a profundorului (manșa în profunzime). Acționînd direcția în partea în care trebuie înclinat avionul, acesta se rotește în jurul axei verticale ca efect principal, iar apoi, din cauza vitezei mai mari a planului din exterior față de cel din interior, apare înclinarea ca efect secundar. Cu profundorul se are în vedere menținerea zborului orizontal sau a pantei care interesează, avînd grijă ca înclinările să fie foarte mici, deoarece în caz contrar există riscul ca avionul să nu mai poată fi oprit din înclinare. Pentru executarea unui zbor în asemenea condiții se cere ca pilotul să fi executat în prealabil exerciții cu asemenea teme.

În cazul cedării comenzii direcției, situația se poate rezolva prin înclinarea laterală cu ajutorul eleroanelor. Ca efect principal se produce înclinarea, iar ca efect secundar rotirea în partea înclinării, din cauza apariției unei forțe laterale pe ampenajul vertical (fig. 11.3). Se precizează că pentru cazurile speciale arătate la § 11.19 piloții trebuie să fi executat un antrenament deosebit pentru a putea executa zborul în condițiile arătate (cedare comandă eleroane sau direcție).

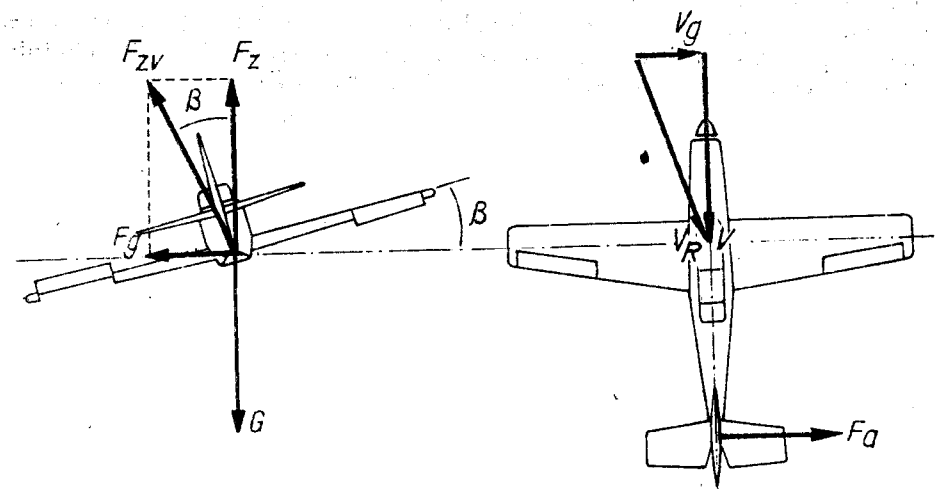


Fig. 11.3. Executarea virajului cu comanda direcției cedată. Datorită forței de glisare spre stînga  $F_g = G \tan \beta$  avionul capătă viteza de glisare  $V_g$ , care produce rotirea avionului prin apariția forței laterale  $F_a$  pe ampenajul vertical.

## 11.20. Părăsirea avionului cu parașuta

Pilotul părăsește bordul avionului cu parașuta la ordinul conducătorului de zbor sau din proprie inițiativă în următoarele situații:

- ruperea unor organe vitale ale avionului (plan, direcție etc.);
- intrarea într-o evoluție din care avionul nu mai poate fi scos;
- oprirea motorului deasupra munților, neexistând nici o porțiune de teren propice aterizării forțate;
- existența unui incendiu la bord care nu poate fi stins și care nu permite aterizarea forțată în deplină securitate pentru pilot (flăcări în cabină);
- apariția unor fenomene meteorologice deosebit de critice.

Părăsirea avionului cu parașuta se execută astfel:

- se raportează conducătorului de zbor;
- se îndreaptă avionul spre o direcție degajată de localități și nepopulată;
- se dă trimerul profundorului puțin la cabraj;
- se taie contactul general și al magnetourilor;
- se închide robinetul de benzină;
- se desfac centurile de scaun și se scoate stecherul din priza de radio;
- se larghează cupola cabinei;
- se părăsește avionul.

La părăsirea avionului trebuie să se aibă în vedere cum se face deschiderea parașutei, automat sau comandat, precum și partea în care se sare din avion, în interior sau exterior, aceasta în funcție de poziția avionului. Este de dorit, pe cât posibil, să se evite sărirea spre interior; de regulă se sare în exteriorul rotirii avionului, cazul vriei de exemplu. Părăsirea avionului se face prin ridicarea pe scaun și apoi sărirea cu capul în jos. La deschiderea comandată a parașutei, se așteaptă câteva secunde după părăsirea avionului (3—5 s), după care se trage de mînerul de deschidere al parașutei. După deschidere, prin tragerea alternativă de chingile parașutei din fața pieptului se rotește astfel parașuta pentru a veni la aterizare cu vântul în față.

## 12

## ZBORUL ACROBATIC

### 12.1. Considerații generale

Una dintre cele mai importante etape în formarea și pregătirea pilotului este cea a zborului acrobatic. Indiferent de specializarea ulterioară a pilotului (transport public, misiuni utilitare sau sportive etc.), etapa zborului acrobatic este obligatorie. Însușirea zborului acrobatic dă garanția formării unui pilot complet pregătit, fără nici un fel de complexe și pentru care zborul nu mai are secrete. Zborul acrobatic dezvoltă îndemânarea și șlefuieste mișcările, care capătă coordonarea necesară unui pilotaj de calitate. Crește încrederea pilotului în aparatul de zbor și în caracteristicile sale constructive, de care devine pe deplin conștient, știind precis ce și cât poate cere de la acesta. Crește în același timp încrederea în propriile posibilități, pilotul devenind conștient de capacitatea sa de a face față cu promptitudine și corect oricărei situații critice ce ar putea apărea în timpul zborului. Pe lângă dezvoltarea curajului, a stăpînirii de sine, a siguranței în pilotarea avionului, a posedării reflexelor în situații limită, zborul acrobatic disciplinează pilotul și-l conștientizează de necesitatea permanentei aplicări și în totalitate a regulilor legate de securitatea zborului.

La sfîrșitul etapei de pregătire acrobatică pilotul dovedește mai mult singe rece și curaj în acțiunile sale, el simțind evoluțiile avionului și poziția acestuia în spațiu în orice figură acrobatică. Pentru piloții deosebit de dotați fizic și psihic și care doresc să practice pilotajul de înaltă performanță, pregătirea se continuă pentru însușirea și stăpînirea figurilor de înaltă acrobatică, realizînd așa-numita *școală de zbor artistic*. Pentru aceasta este necesar ca zborul să se efectueze mai departe cu avioane special construite și echipate, dotate cu aparatură de evidențiere a factorului de sarcină — pozitiv și negativ — cu suprafețe mari de comandă, cu greutate redusă și un grup motopropulsor care să-i asigure o tracțiune superioară.

Se deosebesc *evoluții acrobactice de bază* (elementare) și *evoluții de înaltă acrobatică*. Evoluțiile acrobactice de bază se pot executa atît cu avionul, cît și cu planorul sau motoplanorul. Figurile de înaltă acrobatică pot fi executate corect numai cu avioane de înaltă acrobatică (v. § 12.3).

Figurile ce se execută în urcare se încep de regulă cu exces de viteză; pentru a se asigura corectitudinea lor și viteza de evoluție minimă necesară la ieșirea din figură. Figurile ce se execută în coborire se încep cu viteza minimă de evoluție și cu motorul la regim minim, pentru a se evita pierderi excesive de înălțime și depășirea vitezei maxime admise în picaj, precum și a factorului de sarcină admis în exploatare  $n_x$  pentru avionul respectiv.

## 12.2. Evoluțiile acrobatice de bază și executarea acestora

Evoluțiile acrobatice de bază (elementare) sunt următoarele: vria, lupingul, ranversarea, răsturnarea, imelmanul și tonoul.

**Vria.** Vria este evoluția dirijată în care avionul cade la unghiuri de incidență supracritice, rotindu-se simultan în jurul axei verticale  $Oz$  și a celei longitudinale  $Ox$  (fig. 12.1). Vria normală de pe față se execută cu motorul redus la viteza de 110 km/h, dându-se palonier hotărât în partea în care se dorește să se execute rotirea. În clipa în care avionul începe rotirea, se trage manșa complet înapoi. În cazul când aceste comenzi au fost date ferm, atunci avionul se angajează stabil în vrie. Cu aproximativ 1/4 tur de vrie înaintea reperului ales pentru scoaterea din vrie, se scoate piciorul din partea rotirii și se apasă ferm palonierul din partea opusă rotirii. Aproximativ pe direcția dorită; când avionul se oprește din rotire se aduce palonierul la mijloc și, în aceeași clipă, se împinge manșa spre înainte. Se menține avionul în picaj până la atingerea vitezei dorite, când se redresează și se repune motorul la turația normală. După redresare, avionul are o viteză de 200–250 km/h.

Atenție! Să nu se împingă manșa în față înainte de oprirea avionului din rotire, deoarece în această situație direcția este „umbrită” de profundor.

*Greșeli caracteristice:*

- se introduce în vrie la viteză prea mare, vria ieșind largă;
- după oprirea rotirii, la scoaterea din vrie, se uită manșa trasă, ceea ce conduce la o nouă angajare;
- nu se ține piciorul ferm împins și avionul are tendința de a ieși din vrie;
- se scoate prea târziu sau prea devreme, adică nu cu aproximativ 1/4 ture înainte de reper, și deci avionul nu se mai oprește pe reper.

**Lupingul.** Lupingul este prima și cea mai spectaculoasă figură acrobatică executată în perioada de debut a aviației. Evoluția corectă cere ca avionul să descrie o traiectorie circulară de 360°, în plan vertical (fig. 12.2). Pentru a se realiza o execuție sigură și corectă a lupingului este necesar să se imprime avionului o viteză mare la intrarea în evoluție (minimum 220 km/h). O dată obținută această viteză și cu motorul la turația maximă (sau se poate păstra o mică rezervă pentru partea superioară a lupingului), se trage progresiv, dar ferm de manșă, pentru a descrie un cerc în plan vertical. Se urmărește

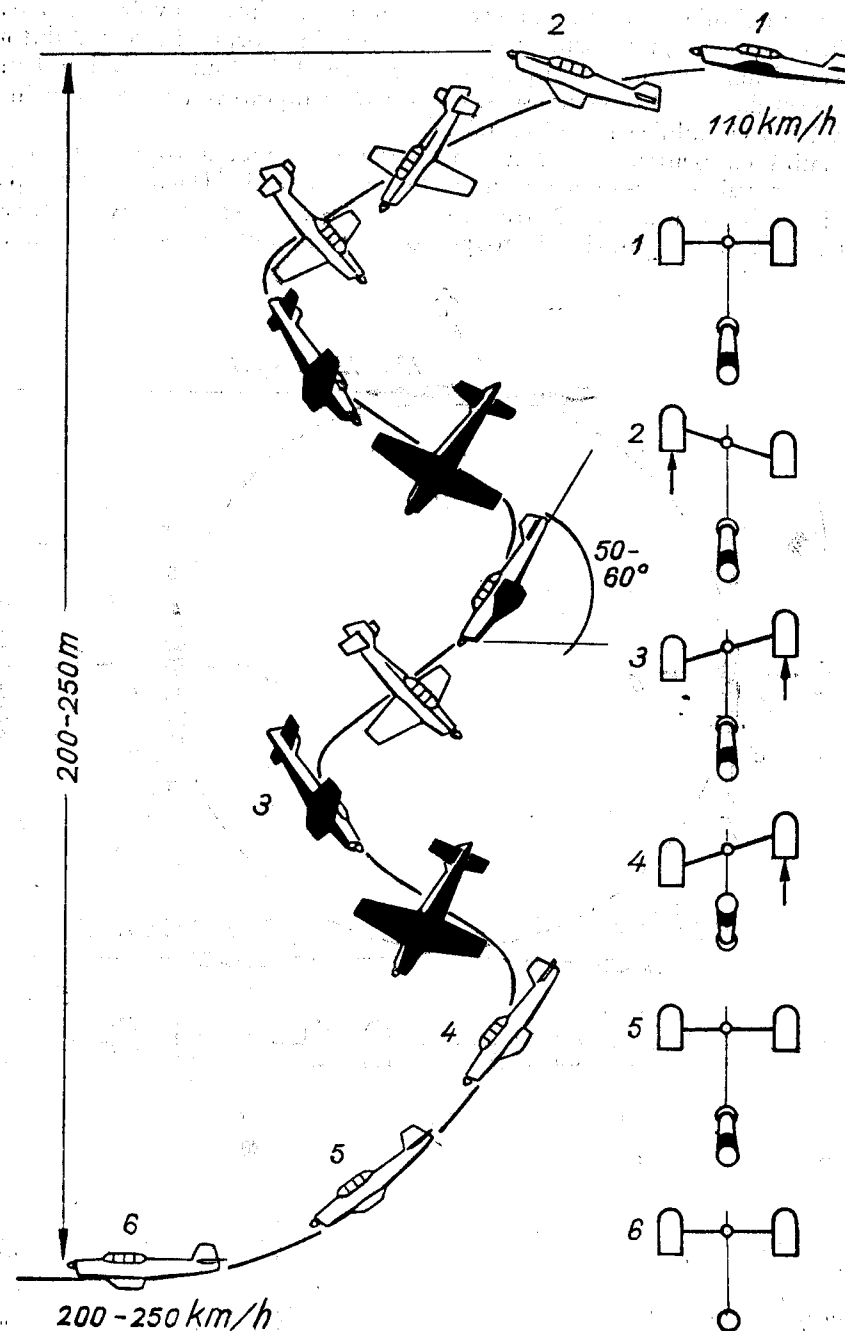


Fig. 12.1. Vria

ca viteza unghiulară să nu varieze prea mult în timpul evoluției, aceasta putându-se aprecia prin forța cu care este împins corpul în scaun datorită forței centrifuge, precum și după accelerometru. Pe măsură ce avionul urcă, viteza acestuia tinde să se micșoreze datorită componentei îndreptate în jos a greutateii avionului (fig. 12.2, poz. 2).

Rezultă că pentru a realiza o traiectorie cit mai apropiată de cercul geometric trebuie ca presiunea pe manșă să fie variabilă. Dacă în prima parte a buclei, de la poziția 1 la 2, tragerea de manșă a fost fermă și progresivă, în partea a doua a ramurii urcătoare, de la 90 la 180°, presiunea pe manșă

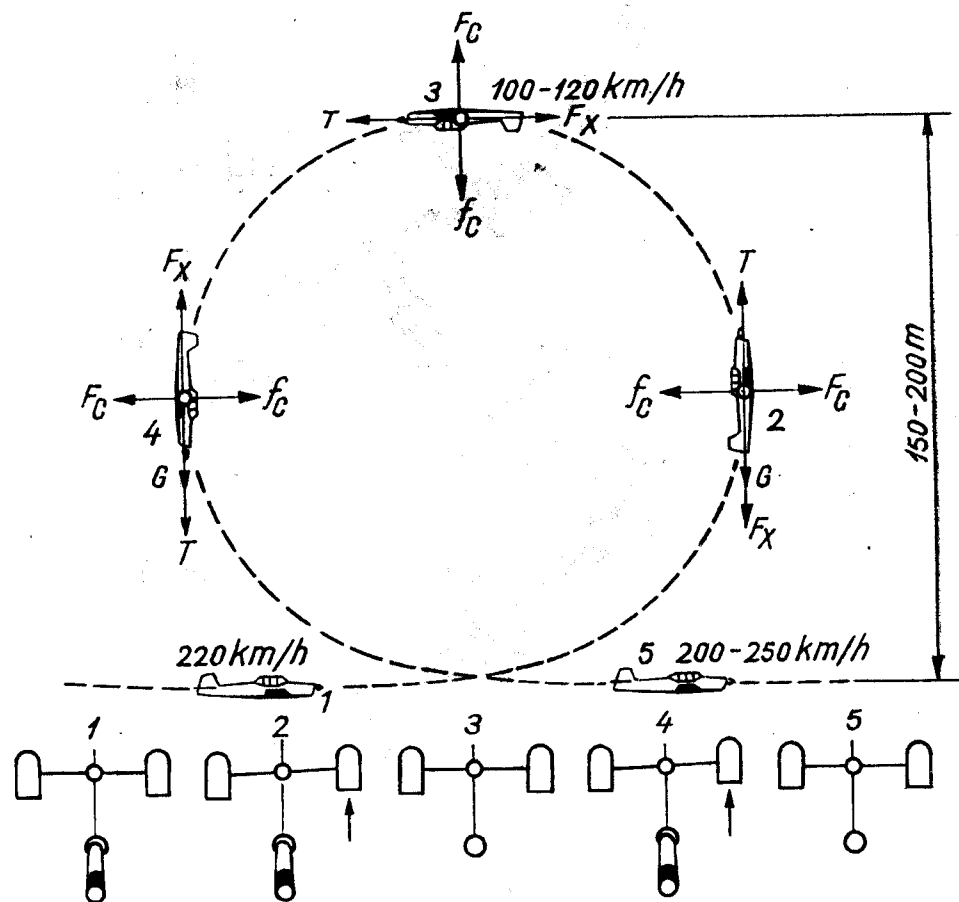


Fig. 12.2. Lupingul:

$T$  — tracțiunea;  $f_c$  — forța centripetă  $= (\rho/2) S V^2 C_x$ ;  $F_C$  — forța centrifugă  $= m_{av} V^2/R$ ;  $F_x$  — rezistența la înaintare  $= (\rho/2) S V^2 C_x$ ;  $G$  — greutatea avionului;  $m_{av}$  — masa avionului;  $V$  — viteza avionului;  $R$  — raza lupingului;  $\rho$  — densitatea aerului;  $S$  — suprafața aripii;  $C_x$  — coeficientul de portanță;  $C_x$  — coeficientul de rezistență la înaintare.

Pe ramura ascendentă 2 avionul tinde să decelereze, pentru că  $F_x + G > T$ , iar pe ramura descendentă 4 tinde să accelereze, pentru că  $F_x < G + T$ . Pentru a se remedia în parte această situație se folosește o rezervă de motor, să accelereze, pentru că  $F_x < G + T$ . Pentru a se remedia în parte această situație se folosește o rezervă de motor, să accelereze, pentru că  $F_x < G + T$ . Pentru a se remedia în parte această situație se folosește o rezervă de motor, să accelereze, pentru că  $F_x < G + T$ .

slăbește astfel încît, în poziția pe spate, manșa să revină aproximativ la mijloc. Din poziția pe spate (180—270°) rotunjimea buclei se realizează prin ușoara presare a manșei spre înainte (atenție pentru a nu se trece în zbor orizontal pe spate și deci căderea în centuri), ca apoi, în a doua parte a ramurii coboritoare (270—360°), să se reînceapă trasul progresiv, dar ferm, de manșă, pentru a redresa avionul, realizînd pe cît posibil o viteză unghiulară fără variații mari (în partea superioară a buclei se folosește rezerva de motor).

Pe tot parcursul buclei se urmărește paralelismul aripii cu linia orizontului. Din poziția pe spate, concomitent cu începerea ramurii coboritoare a buclei, se începe reducerea progresivă a motorului. Pe parcursul evoluției avionul are tendința de a părăsi planul vertical inițial, în special pe ramura urcătoare, din cauza efectului giroscopic al elicei (mișcarea de precesie), care se anulează cu ajutorul palonierului.

Diametrul unui luping executat cu avionul ZLIN 726 este de 150—200 m, iar viteza de ieșire de aproximativ 200—250 km/h, propice executării altor figuri acrobatic (ranversare, imelman etc.).

Lupingul poate fi executat și cu planorul, motoplanorul sau cu avionul cu motorul redus, dar forma buclei va avea de suferit, aceasta fiind departe de forma geometrică.

Într-un luping corect executat, pilotul resimte efectul forței centrifuge în mod aproape constant, pe tot parcursul evoluției. Pilotul trebuie să respecte cu strictețe vitezele maxime admise, pentru a nu se ajunge la accelerații care să nu poată fi suportate de organism sau să conducă la factori de sarcină prea mari pentru avionul respectiv. Astfel, în cazul de față, la  $V = 220 \text{ km/h} = 61 \text{ m/s}$  (la intrarea în luping) și  $R = 100 \text{ m}$ , accelerația este  $R\omega^2 = V^2/R = 61^2/100 = 36 \text{ m/s}^2$ , adică de aproximativ 3,7 ori mai mare decît accelerația gravitației ( $g = 9,81 \text{ m/s}^2$ ), ceea ce pentru un organism normal și antrenat este ușor de suportat. De asemenea, avionul trebuie să reziste al acest factor de sarcină.

#### Greșelile caracteristice:

— se intră în evoluție cu viteză insuficientă, pilotul nemi realizînd o viteză unghiulară fără variații mari, bucla ieșind țuguiată în partea superioară și putîndu-se ajunge în poziția pe spate, în limită de viteză, avionul riscînd să se angajeze (fig. 12.3);

— se trage prea puternic de manșă în prima parte a buclei și apoi se slăbește prea mult, avionul urcînd în loc să se rotească și făcînd ca bucla să fie deformată, țuguiată la partea superioară, ca și în cazul precedent;

— se reduce prea mult efortul pe manșă în partea superioară a buclei sau chiar se împinge prea mult de manșă, bucla apărînd aplatisată (fig. 12.4);

— din poziția pe spate se trage prea devreme de manșă sau prea mult, bucla ieșînd ovalizată pe verticală (fig. 12.5);

— se trage exagerat de manșă în partea superioară a buclei, la viteză mică, avionul putînd sări, să se angajeze în pierdere de viteză sau chiar să intre în vrie pe spate;

— se trage exagerat de manșă pe ramura coboritoare, putîndu-se depăși unghiul de incidență critic, ceea ce conduce la angajarea avionului; de altfel, trasul exagerat de manșă și în special cu bruscare nu se recomandă la nici o

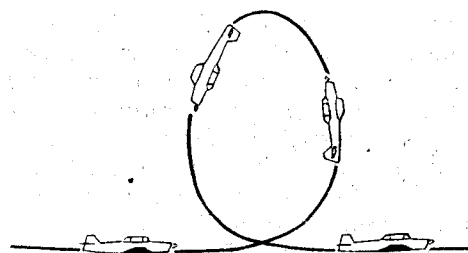


Fig. 12.3. Lupingul cu viteză mică de intrare și tras pronunțat de manșă în prima parte a buclei. Avionul nu poate să execute bucla rotund la partea superioară din lipsă de viteză.

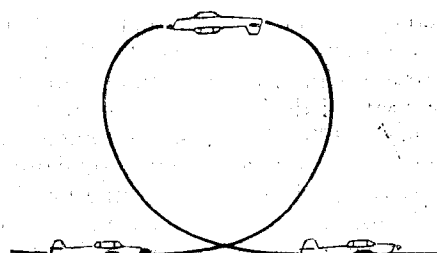


Fig. 12.4. Lupingul ținut pe spate.

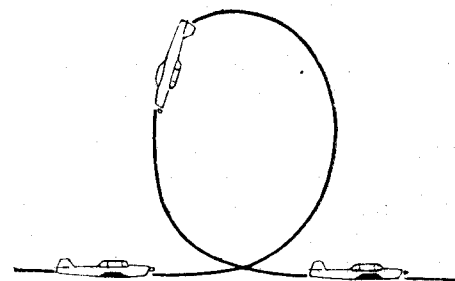


Fig. 12.5. Lupingul tras prea devreme din poziția pe spate, bucla apare ovalizată.

resursă, deoarece poate fi fatal, mai ales dacă execuția s-a produs la înălțime și viteză mică.

Din greșelile arătate mai înainte rezultă că punctele dificile în executarea lupingului sînt între pozițiile 1 și 2 (v. fig. 12.2), unde factorul de sarcină este mare, în partea superioară a buclei poz. 3, unde se poate atinge unghiul de incidență critic pe spate și se poate intra în vrie pe spate, și în poziția 4, cînd, dacă se precipită tragerea de manșă, se poate depăși  $\alpha_{cr}$  și deci avionul poate sări sau se poate angaja.

**Ranversarea.** Ranversarea este evoluția avionului în plan vertical, în care acesta realizează o schimbare de sens a zborului cu  $180^\circ$ , rotindu-se în jurul axei sale verticale  $Oz$  (fig. 12.6). Execuția corectă a ranversării și aprecierea evoluției impun, din partea pilotului, luarea în considerare a tuturor elementelor componente ale acestei spectaculoase și de loc ușoare figuri acrobactice, și anume:

- trecerea avionului din zbor orizontal în zbor vertical cu un exces de viteză, care să-i asigure un zbor ascendent suficient de lung;
- realizarea unui zbor în plan vertical;
- răsucirea avionului în jurul axei verticale  $Oz$  la viteza corespunzătoare și fără abateri din planul de zbor;
- realizarea unui picaj în plan vertical și trecerea apoi în zbor orizontal.

Ranversarea se execută astfel: din zbor orizontal la viteza de 200—210 km/h, prin tragerea lină și progresivă de manșă, se trece avionul în zbor în urcare pe verticală, poziție în care este stabilizat cu manșă puțin în față (avionul urcă pe axa de portanță nulă a aripii, fig. 12.6, poz. 2). Corectitudinea verticalei și echilibrul avionului în planul vertical se verifică privind stînga și dreapta, pentru a se vedea paralelismul aripii cu linia orizontului. La viteza de 120—140 km/h la ranversarea pe stînga și la 80—100 km/h la cea pe dreapta, se dă lin, dar ferm, comanda de palonier, obligînd avionul să se răsucească în jurul axei verticale în partea dorită (fig. 12.6, poz. 3 și 4). Din momentul în care avionul începe să se rotească, se susține ușor cu manșă în partea opusă rotirii, pentru a anula tendința de auto-inclinare din cauza vitezei superioare a planului din exterior. Din manșă și palonier se stabilizează avionul într-un picaj vertical, reducînd în același timp și motorul. După ce s-a realizat o traiectorie verticală aproximativ paralelă cu cea realizată în cabraj și totodată egală cu aceasta, se redresează avionul în zbor orizontal și se repune motorul la regim de lucru (fig. 12.6, poz. 5, 6, 7 și 8).

#### Greșeli caracteristice:

- se intră în zborul vertical cu viteză mică, pilotul nu mai are timp să-și fixeze corect verticala, îl surprinde limita de viteză și figura este ratată;
- nu se stabilește un zbor la verticală; în cazul în care urcarea se execută la  $60-75^\circ$ , ranversarea va apărea ca un viraj peste umăr, urmat de un picaj; în cazul în care verticala este depășită ( $95-100^\circ$ ), avionul iese din planul vertical, ranversarea făcîndu-se pe cabină;
- se dă comanda de rotire în virful pantei, la viteză mare, ranversarea ieșind virată, deoarece avionul nu se răsucește în jurul axei sale verticale, ci în jurul virfului planului din interior;
- se dă comanda de rotire în virful pantei la viteză prea mică, avionul cade în pendul sau se angajează.

**Răsturnarea.** Răsturnarea este o evoluție a avionului în care acesta realizează o schimbare rapidă a sensului de zbor cu  $180^\circ$ , cu pierdere de înălțime

3a → 120-140 km/h  
3b → 80-100 km/h

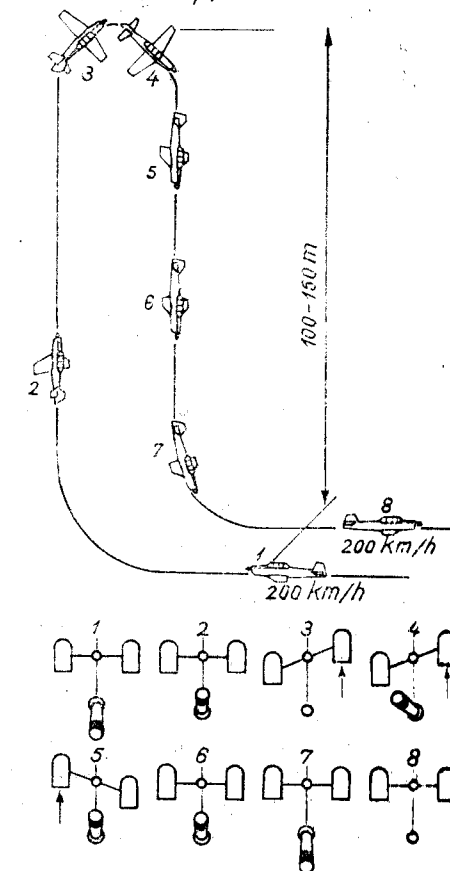


Fig. 12.6. Ranversarea:

a — ranversarea pe stînga; b — ranversarea pe dreapta.

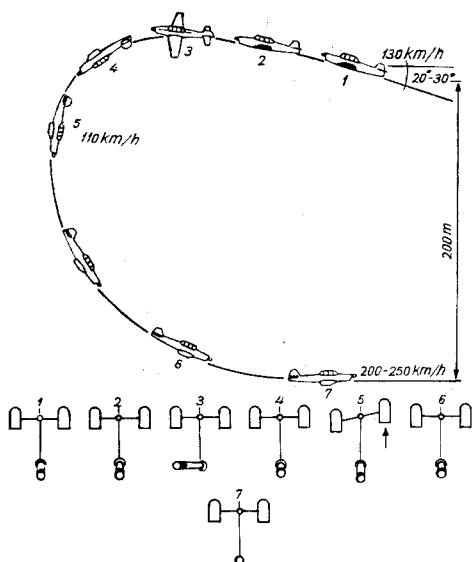


Fig. 12.7. Răsturnarea.

#### Greșeli caracteristice :

- se intră în răsturnare cu viteză mare, viteza crește excesiv în picaj, de asemenea și pierderea de înălțime este exagerată;
- se trage puternic de manșă după răsucirea avionului și apare riscul angajării avionului, deoarece se poate depăși unghiul critic al aripii;
- nu se rotește complet avionul la  $180^\circ$  sau se rotește prea mult și atunci răsturnarea nu se mai realizează într-un plan vertical, ci într-unul oblic.

**Atenție!** Precipitarea redresării avionului pe ramura coboritoare la înălțime mică poate duce la impactul cu solul (se depășește unghiul de incidență critic al aripii).

**Imelmanul.** Imelmanul este evoluția avionului în care acesta execută o schimbare rapidă de sens cu  $180^\circ$ , cu câștig substanțial de înălțime și reducerea vitezei (fig. 12.8). După cum se vede din figură, evoluția este complexă, fiind compusă din jumătate luping, combinat cu jumătate tonou. Având în vedere necesitatea răsucirii avionului într-un semitonou în partea superioară a semibuclei, este necesar ca intrarea în evoluție să se facă cu o viteză superioară lupingului (minimum 240 km/h). Pilotul execută o jumătate de luping normal, iar în partea superioară a acestuia oprește avionul pe spate 2—3 s, după care, menținând motorul la regim maxim, execută jumătate tonou, astfel ca din poziția pe spate avionul să ajungă în poziția pe față. Pe măsură ce avionul prinde viteză, se reduce din motor în mod corespunzător. În mod normal, în timpul execuției imelmanului se câștigă în înălțime 150—200 m.

În cazul în care viteza inițială nu este cea recomandată sau greșelile comise în prima parte a semilupingului conduc la pierderea vitezei, nu se va

și creștere de viteză (fig. 12.7). Pentru a evita pierderea mare de înălțime și creșterea exagerată a vitezei, răsturnarea se execută dintr-un cabraj de  $20-30^\circ$  (fig. 12.7, poz. 1, 2).

După ce se cabrează avionul la acest unghi, la viteza de 130 km/h, se dau comenzile pentru semitonou (fig. 12.7, poz. 3). Se oprește avionul din rotire pe spate și, presind progresiv manșa spre înapoi, se introduce avionul în picaj, reducându-se motorul pe măsura creșterii vitezei (fig. 12.7, poz. 4). Se execută astfel o semibucă în coborire. Se continuă apoi trasul de manșă, redresind avionul, care este oprit în zbor orizontal, repunându-se motorul și stabilindu-se viteza necesară pentru următoarea evoluție (fig. 12.7, poz. 5, 6 și 7). Viteza de scoatere din răsturnare este de 200—250 km/h, iar pierderea de înălțime de aproximativ 200 m.

mai executa semitonoul și se va continua lupingul, pentru a se evita angajarea avionului la răsucirea în semitonou, sau se execută semitonoul în coborire, când viteza este asigurată.

#### Greșeli caracteristice

- pentru ramura urcătoare aceleași ca și la luping;
- se dă comanda de semitonou prea devreme, avionul ieșind cu botul mult deasupra orizontului, ceea ce poate conduce la o scădere rapidă de viteză și risc de angajare (fig. 12.9);
- necoordonarea strictă a comenzilor sau abuzul de picior la semitonou, care pot duce la angajarea avionului în vrie de pe spate;
- se reduce prea devreme motorul, avionul ieșind din evoluție în limită de viteză.

**Tonoul.** Tonoul este evoluția avionului în care acesta execută o rotire completă ( $360^\circ$ ) în jurul axei sale longitudinale  $Ox$  (fig. 12.10). Datorită unghiului de calaj pozitiv al aripii, avionul are tendința să pice când ajunge în poziția pe spate. Pentru a se înlătura acest neajuns, executarea tonoului începe cu mărirea unghiului de incidență cu  $15-20^\circ$  față de orizontală (fig. 12.10 poz. 1). Apoi se deplasează manșa lateral (stinga, în cazul tonoului pe stînga și dreapta, în cazul tonoului pe dreapta), obligînd avionul să se rotească. După depășirea înclinării de  $45^\circ$  spre dreapta, spre exemplu, se presează din ce în ce mai amplu palonierul stîng (în partea opusă rotirii), pentru a împiedica căderea botului sub orizont, și se presează manșa înainte, pentru a preveni tendința de viraj a avionului, în acest fel anulîndu-se portanța și deci zborul executîndu-se pe axa de portanța nulă a aripii.

La înclinarea de  $90^\circ$ , amplitudinea deplasării palonierului este maximă (fig. 12.10, poz. 3). Pe măsură ce avionul se rotește, de la  $90^\circ$  înclinare spre  $180^\circ$ , se revine cu palonierul la mijloc, iar manșa este tot mai amplu presată spre înainte și lateral dreapta, astfel încît, în poziția pe spate, palonierul să fie la mijloc și manșa în poziție dreapta și în față, atît cît este necesar pentru a menține avionul în zbor orizontal (fig. 12.10, poz. 4). Rotirea avionului din poziția pe spate pînă la cea pe față se face prin aceleași comenzi coordonate de manșă și palonier, cu singura deosebire că în poziția la  $270^\circ$  (fig. 12.10, poz. 5) se presează palonierul drept, iar la revenirea pe față se trage manșa la mijloc (fig. 12.10, poz. 6).

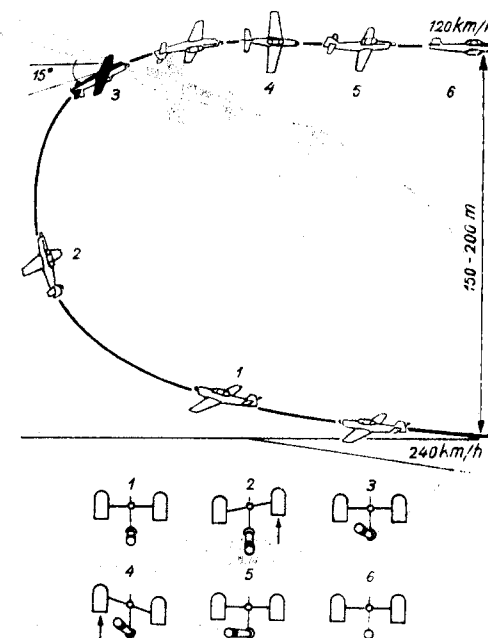


Fig. 12.8. Imelmanul.

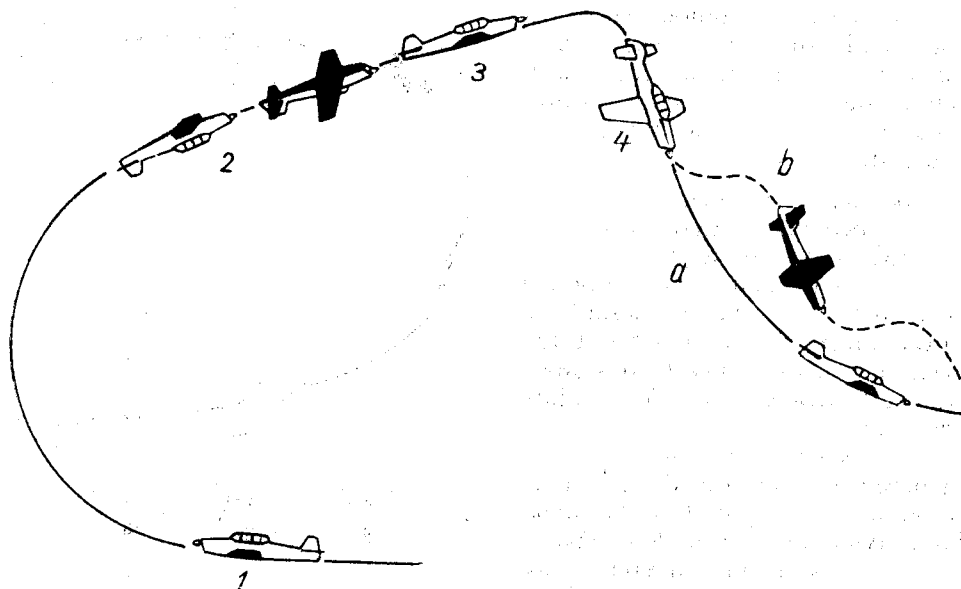


Fig. 12.9. Comandă de semitonou dată prea devreme la imelman:

*a* — traiectoria avionului cind, după angajare, avionul este lăsat să prindă viteză; *b* — traiectoria angajărilor repetate datorită tragerii de manșă înainte ca avionul să prindă viteză; 1 — începerea buclei; 2 — comanda de semitonou prea devreme; 3 — avionul iese pe față cu botul mult deasupra orizontului, ceea ce poate duce la angajare în punctul 4, datorită pierderii rapide de viteză pe porțiunea 2-3. Dacă avionul s-a angajat se procedează imediat ca în toate situațiile similare: se urmărește avionul cu comenzile, pentru a prinde viteză; dacă înălțimea este mică, se folosește și motorul. Numai după apariția vitezei normale se trece la zborul dirijat.

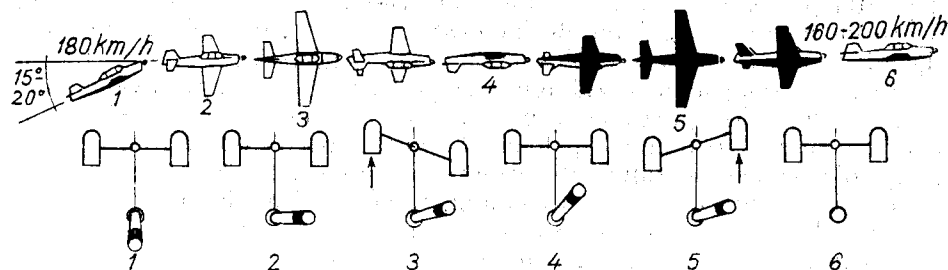


Fig. 12.10. Tonoul. *Atenție!* În punctele 3 și 5, manșa trebuie împinsă și puțin spre înainte pentru ca traiectoria de zbor să se confunde cu axa de portanță nulă a aripii; în caz contrar avionul va ieși din traiectoria dreaptă.

Tonoul lent sau semilent este o figură acrobatică pretențioasă, care solicită o perfectă coordonare a comenzilor și o exactă dozare a efortului pe manșă și palonier, pentru a se evita pierderea vitezei, a înălțimii sau abateri de la direcția de zbor.

Viteza de introducere în tonou este de 180 km/h, iar viteza de scoatere este de 160-200 km/h.

*Greșeli caracteristice* la executarea tonoului:

- viteza inițială este prea mică, avionul pierde viteza în timpul rotirii și ulterior pierde din înălțime;
- amplitudinea comenzii laterale din manșă nu se menține constantă pe toată durata tonoului, ceea ce produce variații în viteza de răsucire;
- comenzile nu sînt coordonate cu rotirea avionului în jurul axei sale longitudinale  $Ox$ , ceea ce produce abateri mari de la direcția și înălțimea de zbor (tonoul iese în „butoi” în limbajul acrobatic), în special în pozițiile cheie la  $90^\circ$  și  $270^\circ$ , cînd se dă insuficient picior și manșa nu este presată spre înainte pentru a anula portanța (tendința de a executa tonoul-butoi); de asemenea, la  $180^\circ$  (pe spate), cînd nu se presează mult de manșă, ceea ce conduce la o cădere a avionului pe spate, sub orizontală.

### 12.3. Evoluțiile de înaltă performanță și executarea lor (acrobația de performanță)

Ca și zborul rectiliniu la orizontală sau în pantă la  $45^\circ$ , zborul rectiliniu în urcare sau în picaj, la  $90^\circ$  față de orizontală, constituie evoluția din care începe sau se termină o figură acrobatică sau un complex de figuri acrobatică. Această evoluție, banală după părerea celor necunoscători, este totuși pretențioasă și constituie evoluția de bază pe care se brodează tonourile lente, simple sau multiple, tonourile rapide, pozitive sau negative etc.

**Cabrajul la  $90^\circ$**  (fig. 12.11), trecerea de la zborul orizontal la cel vertical, se face, de regulă, la viteza maximă și cu motorul în plin, printr-un arc de cerc care să nu conducă la suprasarcini. Evoluția este pretențioasă și dificilă, nu atât prin complexitate sau efortul cerut, ci prin lipsa reperelor de control al poziției în spațiu a avionului. Dacă se privește orizontul spre stînga și spre dreapta, se poate stabili, cu o oarecare probabilitate, paralelismul aripii cu acesta și unghiul de urcare cit mai apropiat de  $90^\circ$  prin manevrarea manșei în profunzime. De asemenea se evită ieșirea laterală de pe verticală prin manevrarea palonierului. Această din urmă manevră este mult mai dificilă și din această cauză marii acrobați participanți la mari competiții internaționale pierd puncte prețioase și obțin note mici nu la figurile executate în zborul rectiliniu în urcare, ci la executarea verticalei, înainte și după executarea figurii respective. Aceasta este cauza pentru care se recomandă tuturor piloților acrobați să acorde cea mai mare atenție acestei evoluții și să folosească orice zbor pentru a se antrena în realizarea verticalelor cu ajutorul conducătorului de zbor, care îi poate corecta prompt și cu competență.

Ieșirea din cabraj la  $90^\circ$  se poate face fie prin împingere de manșă (incomod), fie prin tragere de manșă, ieșind în zbor pe spate, fie executînd o rănversare.

**Picajul la  $90^\circ$**  (fig. 12.12) se execută din zbor orizontal, prin împingere de manșă (incomod), la viteza minimă de evoluție și cu motorul redus, sau din răsturnare, cel mai indicat, sau din altă figură acrobatică (rănversare, vrie, pen-



dul etc.). Picajul la  $90^\circ$  (pe verticală) se execută în axa de portanță nulă a aripii, evoluție mai ușor de realizat, având în vedere controlul perfect al poziției ce-l poate realiza pilotul cu reperele de pe sol. Traectoria pe verticală se poate menține constantă prin împingerea manșei pe măsura creșterii vitezei, deoarece stabilizatorul are tendința să scoată avionul de pe verticală. La picajele prelungite este necesar să se supravegheze permanent viteza pentru a nu se depăși viteza maximă admisă. Redresarea se anticipază prin tragere ușoară de manșă și apoi se iese din picaj printr-un arc de cerc suficient de amplu, pentru a evita suprasarcinile. La executarea redresării din picaj trebuie avut în vedere faptul că avionul continuă să piardă din înălțime (se infundă),

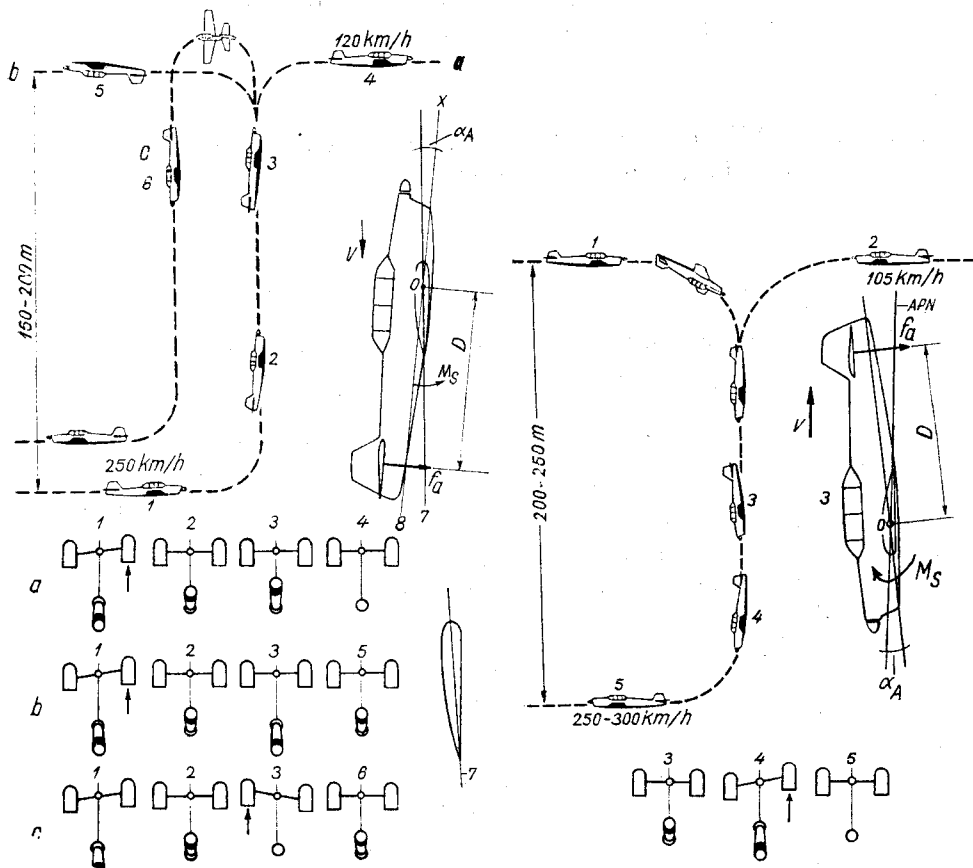


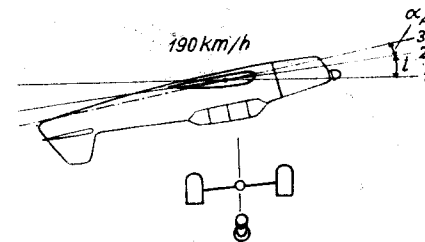
Fig. 12.11. Cabrajul pe verticală:

a - ieșirea din cabraj în zbor pe față, prin împingerea manșei; b - ieșirea din cabraj în zbor pe spate, prin tragerea manșei; c - ieșirea din cabraj prin rănversare; 7 - verticală se confundă cu axa de portanță nulă a aripii (APN); 8 - axa longitudinală  $Ox$  a avionului;  $V$  - viteza avionului;  $\alpha_A$  - unghiul de calaj al aripii;  $f_a$  - forța aerodinamică ce acționează pe stabilizator.  $M_S = f_a D$  - momentul de stabilizare care tinde să scoată avionul de pe verticală.

Fig. 12.12. Picajul pe verticală:

1 - intrarea în picaj prin răsturnare; 2 - intrarea din zbor orizontal; 3 - zborul pe verticală;  $V$  - viteza avionului;  $M_S = f_a D$  - momentul de redresare. Pentru a anula acest moment, manșa trebuie puțin înclinată, astfel ca zborul să se execute pe APN.

Fig. 12.13. Zborul pe spate:  
 $\alpha_A$  - unghiul de calaj al aripii;  $i$  - unghiul de incidență al aripii; 1 - orizontală; 2 - axa de portanță nulă APN; 3 - axa longitudinală a avionului  $Ox$ .



atit în timpul redresării, cit și în primele secunde după ce s-a trecut la zborul orizontal. După restabilirea orizontalei se repune progresiv motorul, stabilindu-se viteza necesară figurii următoare.

**Zborul pe spate** (fig. 12.13) reprezintă evoluția de bază pentru orice acrobat care vizează perfecționarea în executarea figurilor de înaltă acrobatică. Este evoluția care pretinde dublarea deprinderilor de pilotaj, în sensul că în zborul pe spate efectul coemenzilor în profunzime și direcție este inversat: pentru a vira spre dreapta se presează palonierul stîng, după cum, pentru a ridica botul și a cabra avionul, se împinge de manșă. Însușirea zborului pe spate impune executarea a multor zboruri de antrenament, dat fiind în primul rînd poziția incomodă pentru pilot (atîrnat în centuri), cit și faptul că accelerațiile se suportă mai greu și produc efecte neplăcute.

Intrarea în zborul pe spate se realizează, de regulă, printr-un semitonou, dar la fel de bine se poate rămîne pe spate din semilupîng sau se poate ieși pe spate din orice picaj pe verticală. Pentru intrarea în zborul pe spate se mărește turația motorului corespunzător vitezei de 180—190 km/h, se cabrează avionul la 10—15° deasupra orizontului și se întoarce avionul pe spate printr-un semitonou. În această poziție se echilibrează avionul lateral față de linia orizontului și față de reperul de direcție ales, menținîndu-se botul ridicat 10—15° deasupra orizontului, prin presarea manșei înainte. Botul avionului se menține în această poziție pe tot timpul zborului orizontal, din cauza unghiului de calaj pozitiv al aripii. De aceste caracteristici aerodinamice ale avionului piloții trebuie să țină seamă în toate evoluțiile executate în zborul pe spate.

Ieșirea din zborul pe spate se execută printr-un semitonou, după care, reducîndu-se turația motorului și viteza la cea normală de evoluție, se presează ușor de manșă spre înapoi, pentru a stabili orizontala. De asemenea, se poate ieși și prin semilupîng.

**La virajele pe spate** (fig. 12.14) se dă manșă în partea virajului și spre în față, pentru a nu pica de bot (similar cu tragerea de manșă la virajul pe față), și se presează palonierul în partea opusă virajului, după care se revine cu manșa și se trece puțin în partea opusă, pentru susținerea virajului, continuînd să se mențină botul ridicat deasupra orizontului (mai mult ca la virajul pe față). Ieșirea din viraj se face prin comenzi inverse ca la intrarea în viraj. La executarea virajului de  $360^\circ$  se urmărește menținerea înclinării și a vitezei unghiulare constante. Viteza cu care se execută un astfel de viraj este de 180—200 km/h.

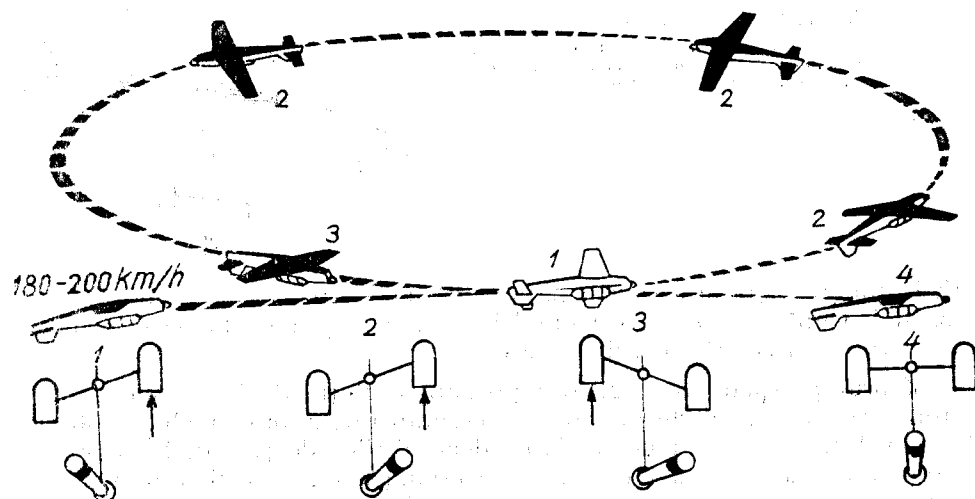


Fig. 12.14. Virajul pe spate.

**Lupingul inversat din zbor normal** (fig. 12.15) este evoluția în care avionul descrie o traiectorie circulară de  $360^\circ$  în plan vertical de sus în jos. Evoluția solicită fizic pilotul în special în a doua parte a buclei, când accelerația este însemnată. În partea de sus, la ieșire, avionul are viteză mică, din care cauză se lucrează totdeauna cu vântul de față.

Cu motorul complet redus la viteza minimă de evoluție (105–110 km/h), se împinge progresiv, continuu și din ce în ce mai ferm manșa în față și se intră în evoluție. În partea de jos a buclei, în poziția pe spate, avionul are viteza de 240–250 km/h. Apoi se repune motorul progresiv în plin, menținându-se manșa ferm împinsă până la ieșirea pe față, când viteza este de 80–100 km/h.

O atenție deosebită trebuie să se acorde lucrului cu palonierul pentru a nu se devia de la planul vertical de lucru. Spațiul vertical în care se execută evoluția este de 150–200 m.

**Lupingul inversat din zbor pe spate** (fig. 12.16) este evoluția în care avionul descrie o traiectorie circulară de  $360^\circ$  în plan vertical de jos în sus. Este o evoluție pretentioasă, care cere un grad ridicat de antrenament și care solicită din plin atenția pilotului, având în vedere lipsa de repere pentru controlul poziției avionului în spațiu și a slabei eficacități a comenzilor în partea superioară.

Cu motorul la regim de mers în plin se realizează viteza de 250 km/h, se întoarce avionul pe spate și, după ce se stabilește poziția corectă față de orizont, se împinge progresiv și ferm de manșă spre înainte. În partea superioară a buclei avionul are viteza de circa 100 km/h. Se continuă partea a doua a buclei, variind presiunea pe manșă pentru a realiza o buclă cât mai rotundă. Pe măsura creșterii vitezei se reduce complet motorul. Viteza de zbor la sfârșitul evoluției este de 230–250 km/h.

Spațiul aerian pe verticală în care se execută evoluția este de 150–200 m. Greșeli care se pot face: nu se intră cu viteză suficientă, ceea ce poate conduce

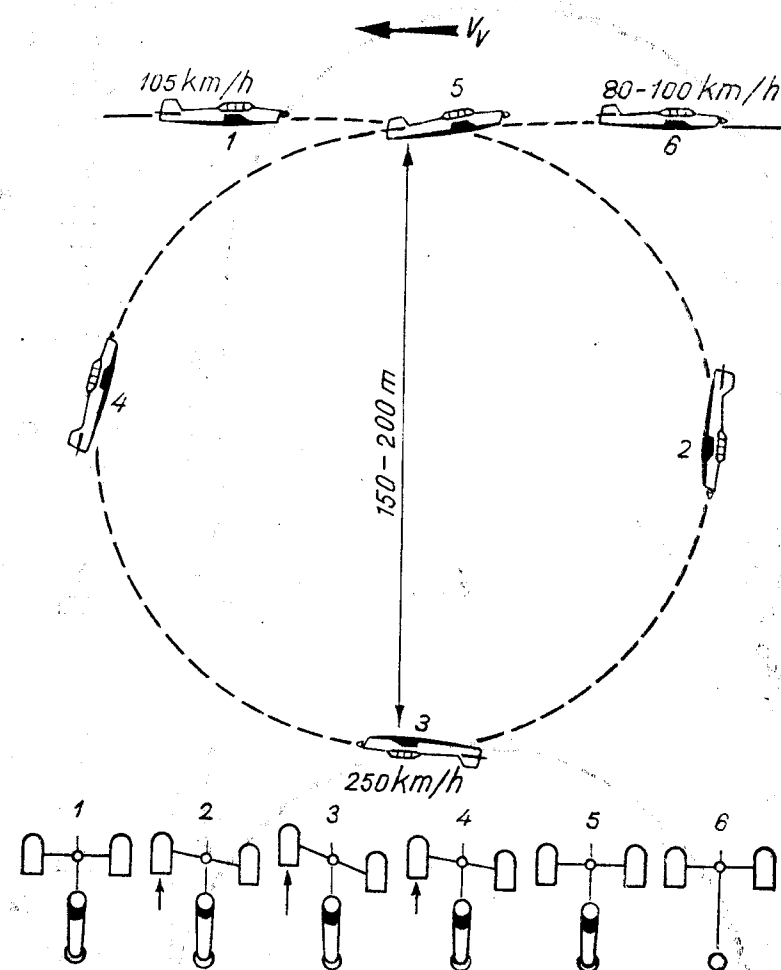


Fig. 12.15. Lupingul inversat din zbor normal.

la o viteză prea mică în partea superioară, urmată de o angajare; nu se împinge manșa ferm la intrarea în luping, ceea ce are același rezultat la partea superioară.

**Imelman inversat din zbor pe spate** (fig. 12.17) este evoluția avionului în care acesta execută o schimbare rapidă de sens cu  $180^\circ$ , cu câștig de înălțime și reducerea vitezei, din zbor pe spate. Introducerea în imelman și execuția până în partea superioară, când avionul ajunge pe față, se face ca la lupingul inversat din zbor pe spate. În partea superioară, pe față, avionul se menține la orizontală cu motorul în plin circa 3 s, până când crește viteza la minimum 125 km/h, când se poate da comanda de semitonou, pentru a întoarce avionul pe spate.

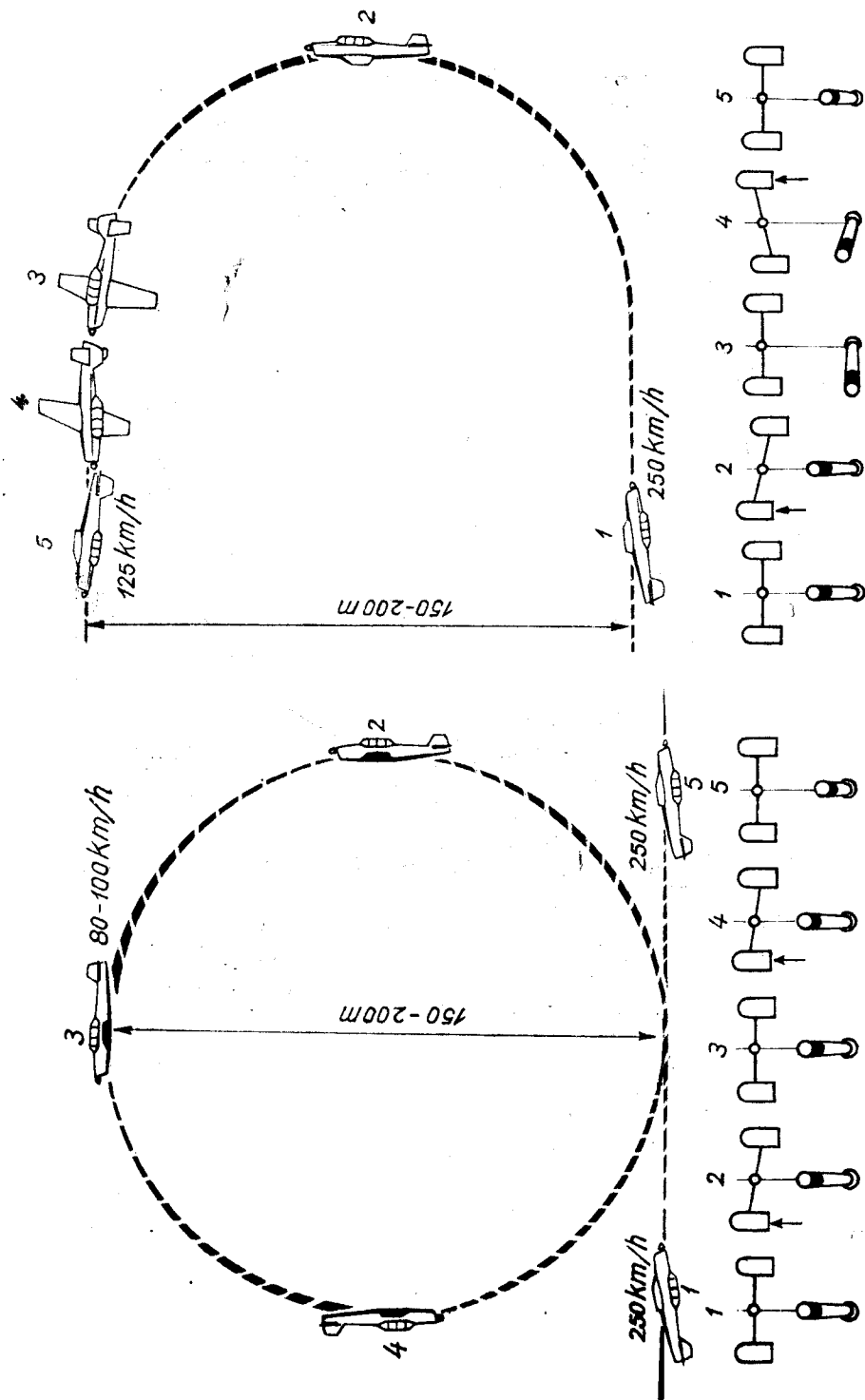


Fig. 12.16. Lupingul inversat din zbor pe spate.

Fig. 12.17. Inelmann inversat din zbor pe spate.

**Vria normală din zbor pe spate** (fig. 12.18) cu scoaterea în zbor pe față sau în zbor pe spate se execută în același mod ca vria din zbor pe față; la intrare însă se dau comenzi încrucișate.

**Vria negativă din zbor pe față sau pe spate** este, ca și în cazul vriei normale, o evoluție dirijată în care avionul cade controlat, la unghiuri de incidență supracritice, rotindu-se simultan în jurul axei verticale și a celei longitudinale, cu deosebirea că atât la introducere, cât și la scoatere, comenzile sînt diferite. Din poziția pe față sau pe spate se cabrează avionul pînă la realizarea vitezei limită cu motorul redus, cînd se împinge (se trage, din zborul pe spate) complet manșa în față și palonierul pînă la refuz, în partea în care se execută vria. Avionul se angajează energic, căzînd cu botul mult sub orizontală, apoi antrenîndu-se într-o mișcare de rotire aproape de verticală. Cu aproximativ  $1/4$  tur de vrie ( $90^\circ$ ) înainte de a ieși pe direcția dorită, se frinează rotirea, presînd palonierul în partea opusă rotirii și, în clipa cînd aceasta aproape a încetat, se revine cu manșa la mijloc, oprînd avionul în picaj pe verticală. Se redresează apoi avionul, trăgînd de manșa pentru zborul pe față sau împingînd manșa pentru continuarea zborului pe spate. În continuare, se repune motorul la turația de lucru necesară.

**Pendulul** este una dintre cele mai spectaculoase figuri acrobatice, care cere însă multă finețe în execuție și se realizează după un antrenament îndelungat. Pendulul este evoluția în care avionul, după ce execută un zbor în urcare pe verticală, într-o continuă pierdere de viteză, execută o alunecare în jos pe coadă, ca apoi să penduleze pe roți (pe față, fig. 12.19, a), sau pe cabină (pe spate, fig. 12.19, b), după care să se stabilizeze într-un picaj pe verticală.

La viteza de 200 km/h, cu motorul în plin, se cabrează avionul pe verticală (la  $90^\circ$ ) și, cu comenzi coordonate de manșa și palonier, se menține avionul echilibrat. Avionul urcă în continuă pierdere de viteză, ajungînd la un moment dat la  $V = 0$ , cînd pilotul are senzația clară a opririi pe loc, moment în care, trăgînd manșa spre înapoi, avionul are o mișcare de alunecare pe coadă, după care pendulînd energic, cade cu botul în jos pe burtă (pe roți). Se împinge apoi manșa spre înainte, se reduce motorul și avionul se stabilizează în picaj pe verticală. Se redresează avionul și se repune motorul la turația dorită.

Pentru a executa pendulul pe spate (pe cabină), în momentul pierderii complete a vitezei, se împinge manșa în față. Avionul alunecă pe coadă, apoi pendulează căzînd pe spate și rămînînd în picaj. Se reduce motorul, se stabilizează picajul pe verticală și, la obținerea vitezei dorite, se redresează avionul repunînd motorul la turația dorită.

**Tonul rapid** este, ca și în cazul tonoului lent, evoluția declanșată a avionului în care acesta execută o răsucire rapidă de  $360^\circ$  în jurul axei sale longitudinale (fig. 12.20). Prin evoluție declanșată se înțelege o evoluție brutală. Deci un tonou declanșat este acel tonou rapid pentru care s-au dat comenzi ferme și bruște, avionul executînd tonoul cu un început de săritură.

Pentru executarea tonoului rapid pozitiv (fig. 12.20, a), la viteza de 160 km/h, cu turația motorului mărită, se dau comenzi ferme de palonier și

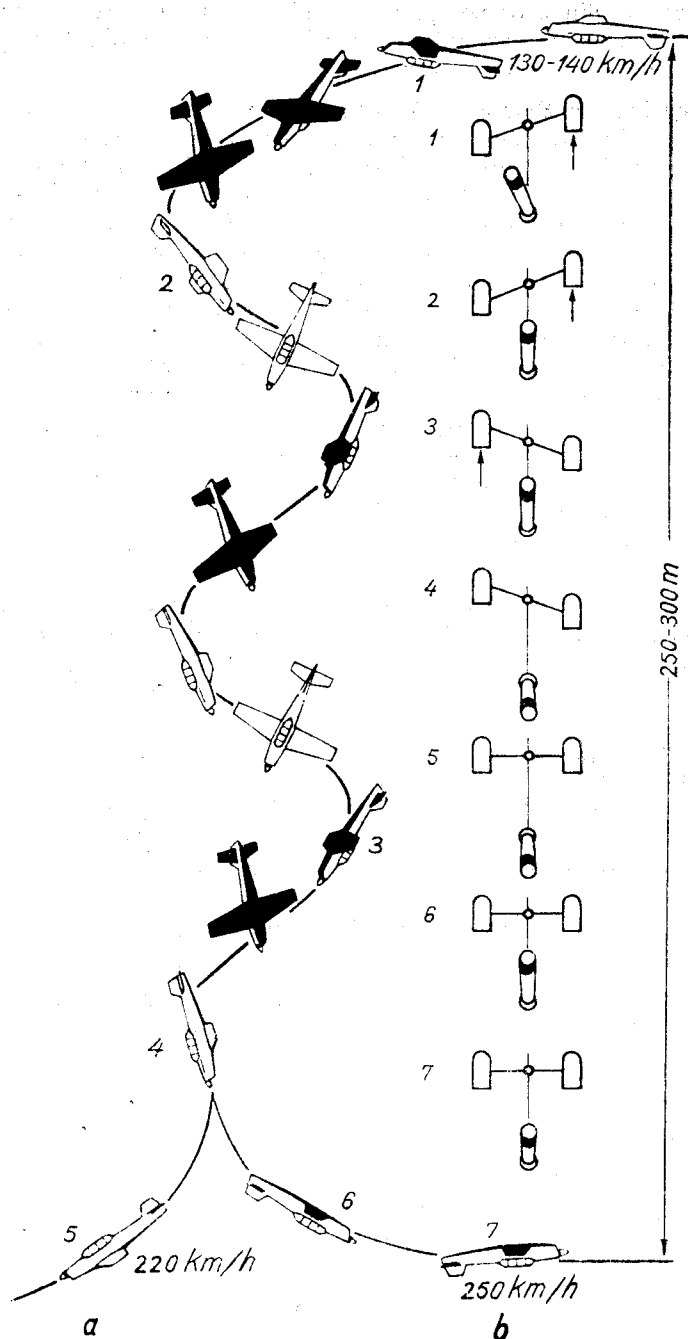


Fig. 12.18. Vria normală din zbor pe spate:

a — ieșirea din vrie în zbor pe față; b — ieșirea din vrie în zbor pe spate.

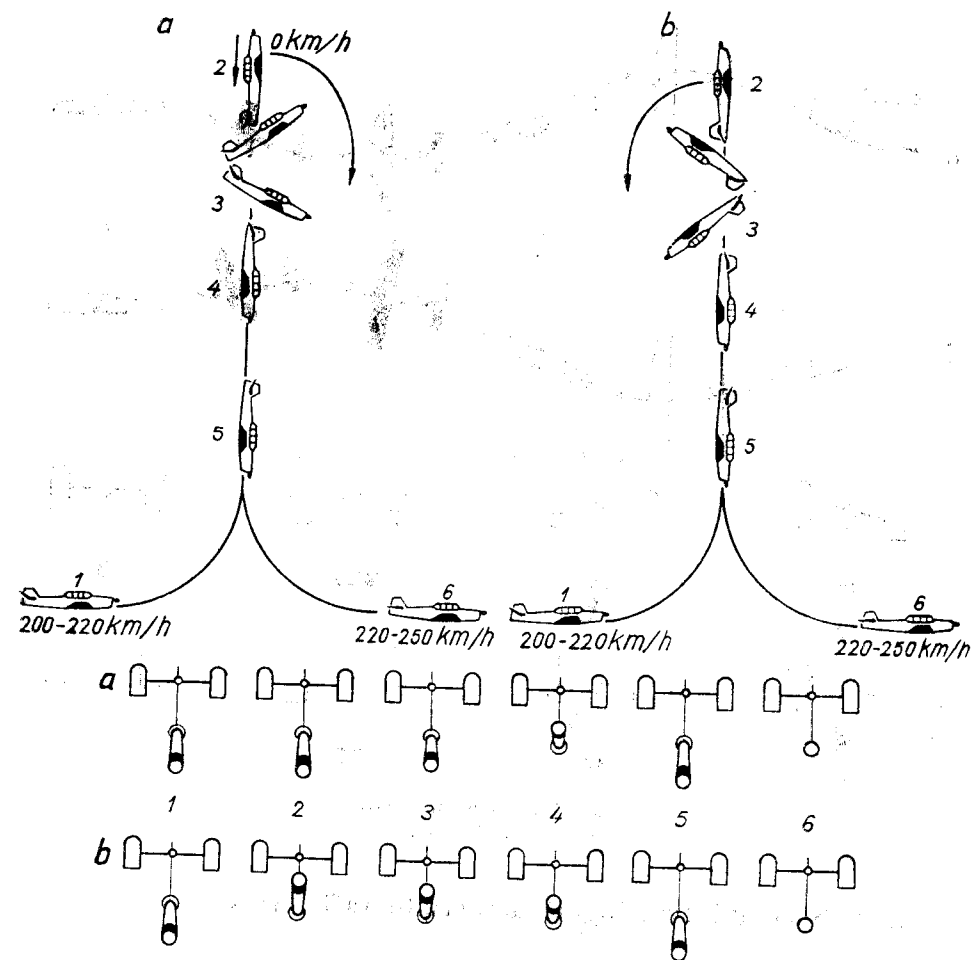


Fig. 12.19. Pendulul:

a — căderea pe tren din punctul 2 unde se trage de manșă; b — căderea pe cabină din punctul 2 unde se împinge de manșă. Între 1 și 2 zbor cabrat pe verticală ca în figura 12.11. Între 4 și 5 zbor picat pe verticală ca în figura 12.12.

manșă în partea dorită. Palonierul se presează complet, iar manșa trasă spre înapoi în diagonală, în aceeași parte cu palonierul. Cu aproximativ  $30-40^\circ$  înainte de ieșirea pe față, se dau comenzi ferme de scoatere și se reia zborul orizontal.

Pentru executarea tonoului rapid negativ (fig. 12.20, b), din aceeași poziție și cu aceeași viteză ca mai înainte, se dau comenzi energice și simultane din manșă și palonier în partea dorită, cu diferența că manșa nu se mai trage, ci se împinge în față în diagonală, în partea dorită.

Nu se recomandă să se dea comenzi de tonou rapid la viteze mai mici, deoarece avionul poate trece din tonou în vrie.

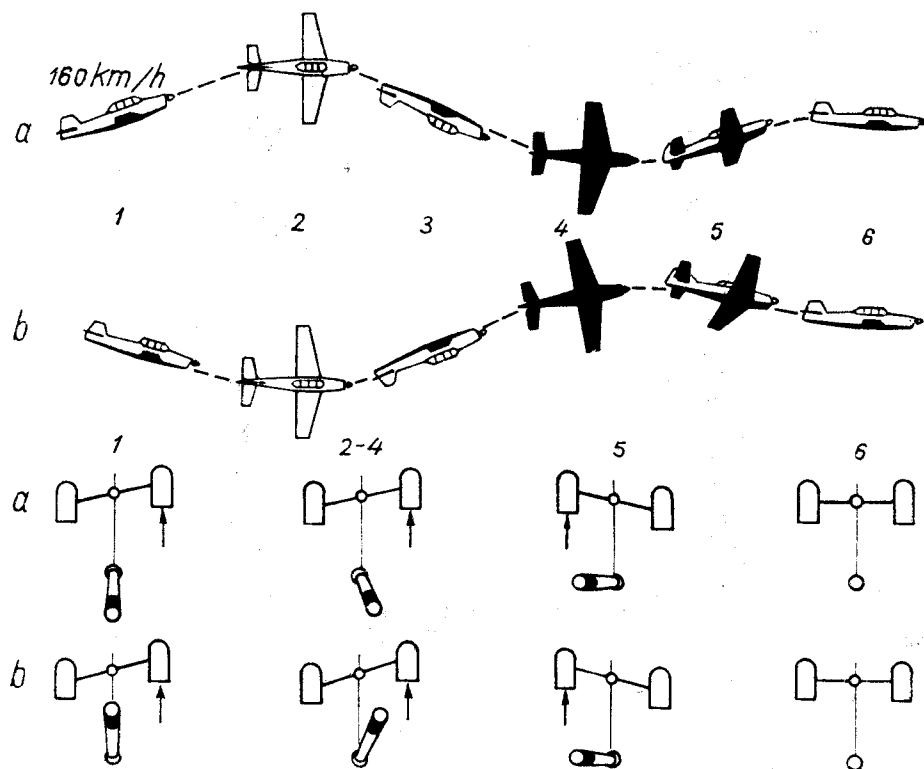


Fig. 12.20. Tonoul rapid:  
a — pozitiv; b — negativ.

## 12.4. Sistemul (catalogul) aerocriptografic Aresti

Piloții de performanță din diverse țări au ocazia să-și etaleze calitățile de zburător de mare clasă, în diverse concursuri internaționale sau campionate mondiale ce se organizează de către Aerocluburile centrale naționale ACN în conformitate cu regulamentele Federației Aeronautice Internaționale. Până în anul 1961, când a apărut prima ediție a catalogului aerocriptografic ARESTI, atît piloții participanți la aceste concursuri (campionate), cit și organizatorii și arbitrii se înțelegeau foarte greu în privința figurilor sau programelor de zbor ce trebuiau să fie executate, aceasta deoarece explicarea lor se făcea prin gesturi sau cu diverse machete, scheme etc., ceea ce constituia o metodă foarte dificilă și greu de aplicat. Pilotul spaniol de mare clasă J. L. Aresti s-a gândit și a realizat ca diversele evoluții de zbor și figurile acrobatice să fie reprezentate prin figuri geometrice simple și totodată sugestive. În acest fel s-a ajuns ca fiecare pilot, primind la concurs o foaie de hirtie pe care sint desenate, într-o anumită ordine, linii, curbe, cercuri etc., să înțeleagă ce are

de executat în programul de zbor respectiv. Modul acesta de lucru a produs și o ușurare în munca desfășurată de juri și arbitrii judecătorești, pentru urmărirea zborurilor și aprecierea concurenților.

J. L. Aresti nu s-a oprit aici; pentru a uniformiza organizarea spațiului de zbor, limitele și marcajul acestuia, în cap. 1, al catalogului a imaginat și un sistem de planuri și axe încadrate, într-un cub cu latura de 1000 m, plasat în spațiu (fig. 12.21). Astfel întreg programul de figuri acrobatice trebuie executat ținându-se seama de centrul  $O$  precum și de simetria ce trebuie să existe față de axele  $x-x'$  și  $y-y'$ .

Dar munca deosebită a lui Aresti a constat în aceea că a reușit să dea o reprezentare grafică tuturor figurilor de bază, stabilind și cite un simbol constind din cîteva cifre ce indică familia (subfamilia) din care face parte figura respectivă. În figura 12.22 se arată spre exemplu reprezentarea grafică și simbolurile citorva elemente de bază — linii și unghiuri — din familia 1.

În cap. 2 din catalog se dă o listă de figuri și combinații de figuri de bază împărțite în nouă familii, fiecare familie fiind compusă din subfamilii. În fig. 12.23 se arată reprezentarea grafică și simbolurile acestor figuri. Fiecare figură acrobatică, pe lângă simbolul respectiv, are înserat într-un cerculeț în dreapta un număr care indică coeficientul de dificultate  $k$ . De exemplu, fig. 12.24 reprezintă figura cu simbol 8.3.2.1.12. cu  $k = 27$  și anume două tanouri și 1/4 tonou (exterior) declanșate cu linie și ieșirea în cuțit.

În cap. 3 al catalogului se prezintă sistemele de calcul și de penalizare a figurilor complexe (combinat) și a programelor de zbor.

În cap. 4 — dicționar abreviativ — se dă un număr impresionant de combinații de figuri, desenate într-un singur sens, de la stînga spre dreapta, privind din postul de pilotaj. Coeficientul  $k$  de dificultate are aceeași valoare, indiferent că figura sau combinația de figuri se execută de la stînga spre dreapta sau de la dreapta spre stînga. La cea de-a treia ediție din 1967 catalogul Aresti cuprindea peste 8 000 de figuri acrobatice, simple sau compuse, acest număr fiind în creștere.

În fig. 12.25 se arată două programe de înaltă acrobatică executate de doi piloți români la campionatul mondial de acrobatică din anul 1984 de la Békéscsaba (Ungaria).

Cunoașterea catalogului Aresti este necesară atît pentru piloții care se pregătesc în vederea participării la diverse concursuri și campionate, cit și pentru ACN care organizează asemenea concursuri și pentru arbitrii judecătorești.

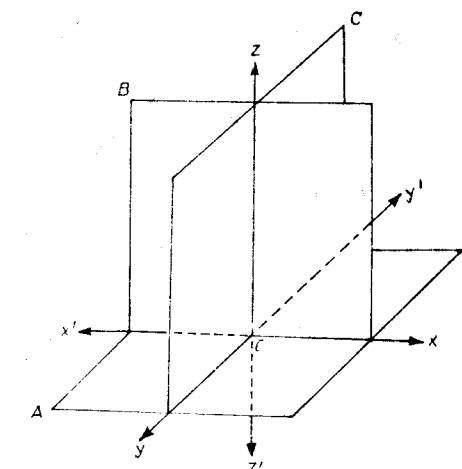


Fig. 12.21. Planurile și axele principale din spațiu după Cubul lui ARESTI:  
A — planul orizontal; B — planul vertical; C — planul transversal;  $xx'$  — axa longitudinală;  $zz'$  — axa verticală;  $yy'$  — axa transversală;  $O$  — centrul planurilor și axelor.

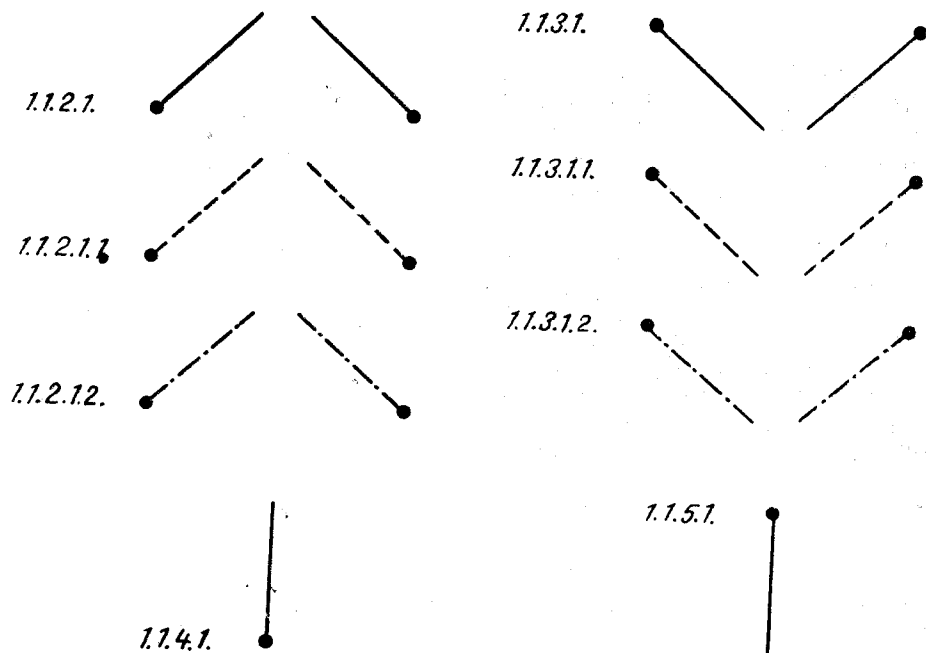


Fig. 12.22. Representarea grafică și simbolurile citorva elemente de bază (linii și unghiuri) din catalogul ARESTI:

1.1.2.1 — zbor normal executat la 45°; 1.1.2.1.1 — zbor pe spate ascendent la 45°; 1.1.2.1.2 — zbor în cuțit ascendent; 1.1.3.1 — zbor normal descendent la 45°; 1.1.3.1.1 — zbor pe spate descendent la 45°; 1.1.3.1.2 — zbor în cuțit descendent la 45°; 1.1.4.1 — zbor ascendent la 90°; 1.1.5.1 — zbor descendent la 90°.

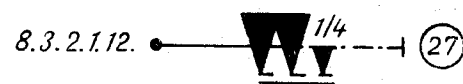


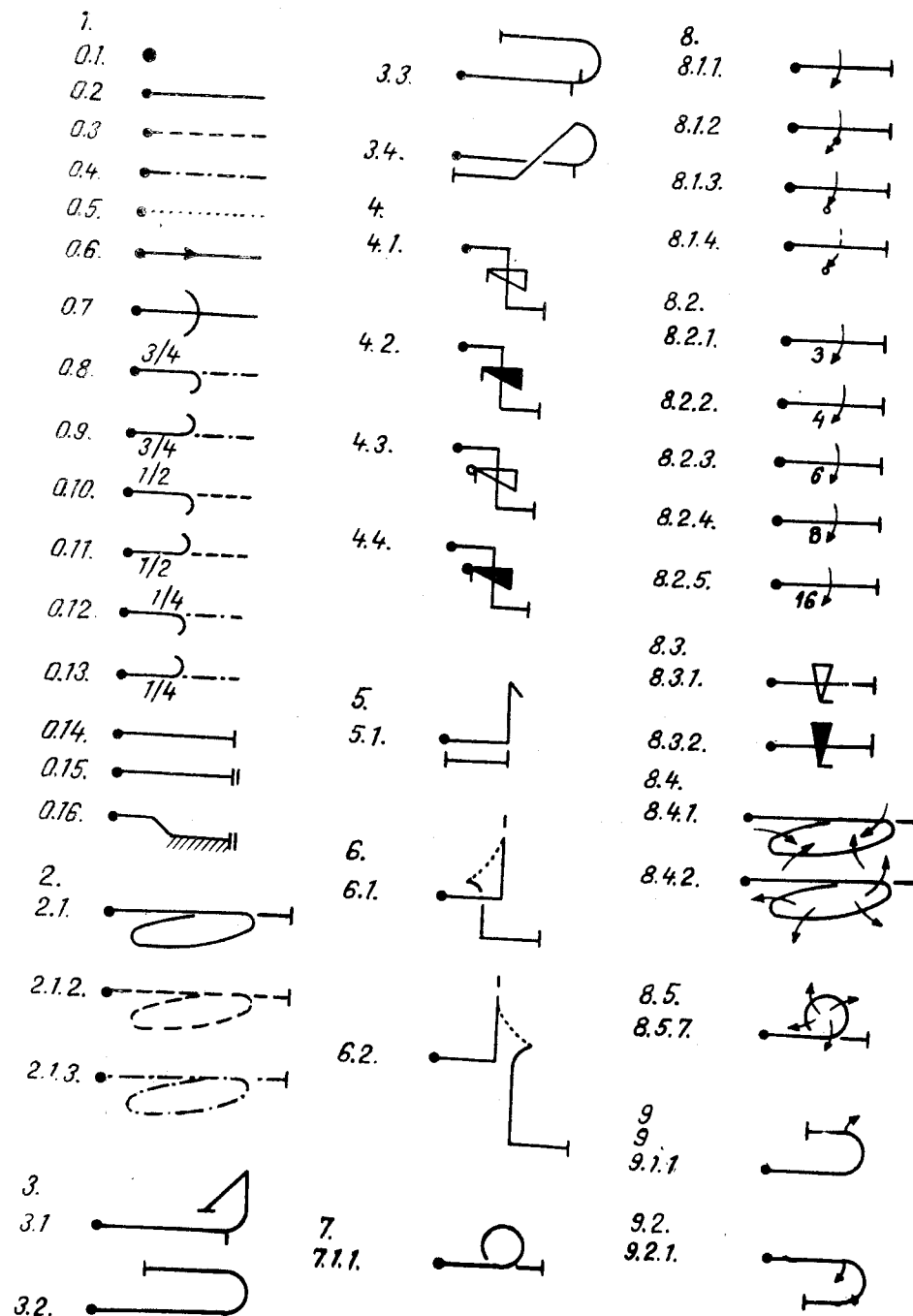
Fig. 12.24. Două tonouri și 1/4 tonou exterior declanșate cu linie.

În fig. 12.26 se arată emblemele Federației Aeronautice Internaționale FAI și a Federației Aeronautice Române FAR.

Adresele acestor federații sînt: FAI, Paris (16) 6 rue Galilée; FAR, str. Vasile Conta 16, București 1, cod 70.139.

Fig. 12.23. Representarea grafică și simbolurile figurilor și combinațiilor de figuri de bază ale celor nouă familii din catalogul Aresti:

1 — linii de zbor și chei inițiale; 0.1 — începutul unei figuri sau combinații de figuri; 0.2 — zbor normal; 0.3 — zbor pe spate; 0.4 — zbor în cuțit; 0.5 — proiecția simulată a zborului; 0.6 — direcția zborului; 0.7 — un tonou la dreapta sau la stînga; 0.8 — 3/4 tonou la dreapta; 0.9 — 3/4 tonou la stînga; 0.10 — 1/2 tonou la dreapta; 0.11 — 1/2 tonou la stînga; 0.12 — 1/4 tonou la dreapta; 0.13 — 1/4 tonou la stînga; 0.14 — finalul unei figuri sau combinații de figuri; 0.15 — finalul programului; 0.16 — aterizarea; 2 — viraj orizontal; 2.1 — viraj de 360° interior (cu accelerație pozitivă); 2.1.2 — viraj de 360° interior cu înclinare verticală (accelerație pozitivă); 2.1.3 — viraj de 360° exterior cu înclinare verticală (accelerație negativă); 3 — viraj vertical; 3.1 — viraj de 90° ascendent; 3.2 — viraj de 180° ascendent; 3.3 — viraj de 180° ascendent virind la dreapta și la stînga; 3.4 — viraj de 180° ascendent-descendent (viraj de luptă); 4 — vria; 4.1 — vria în interior; 4.2 — vria în exterior; 4.3 — planare interioară; 4.4 — planare exterioară; 5 — raversare; 5.1 — raversare de 90°; 6 — pendul; 6.1 — mîna spre înapoi; 6.2 — mîna spre înainte; 7 — luping; 7.1.1 — luping; 8 — tonou; 8.1.1 — tonou lent (mai puțin de 15 s); 8.1.2 — tonou superlent (mai mult de 15 s); 8.1.3 — tonou interior (tras); 8.1.4 — tonou exterior (împins); 8.2 — tonou în timp; 8.2.1 — în trei timpi; 8.2.2 — în patru timpi; 8.2.3 — în șase timpi; 8.2.4 — în opt timpi; 8.2.5 — în 16 timpi; 8.3 — tonou rapid; 8.3.1 — în interior; 8.3.2 — în exterior; 8.4 — tonou lent în cerc orizontal; 8.4.1 — în aceeași parte a virajului; 8.4.2 — în sens contrar virajului; 8.5 — tonou lent în cerc vertical; 8.5.7 — în dreapta berzelui; 9 — 1/2 buclă (luping) și 1/2 tonou sau 1/2 tonou și 1/2 buclă; 9.1 — 1/2 buclă și 1/2 tonou; 9.1.1 — 1/2 buclă și 1/2 tonou ascendent; 9.2 — 1/2 tonou și 1/2 buclă; 9.2.1 — 1/2 tonou și 1/2 buclă descendent.



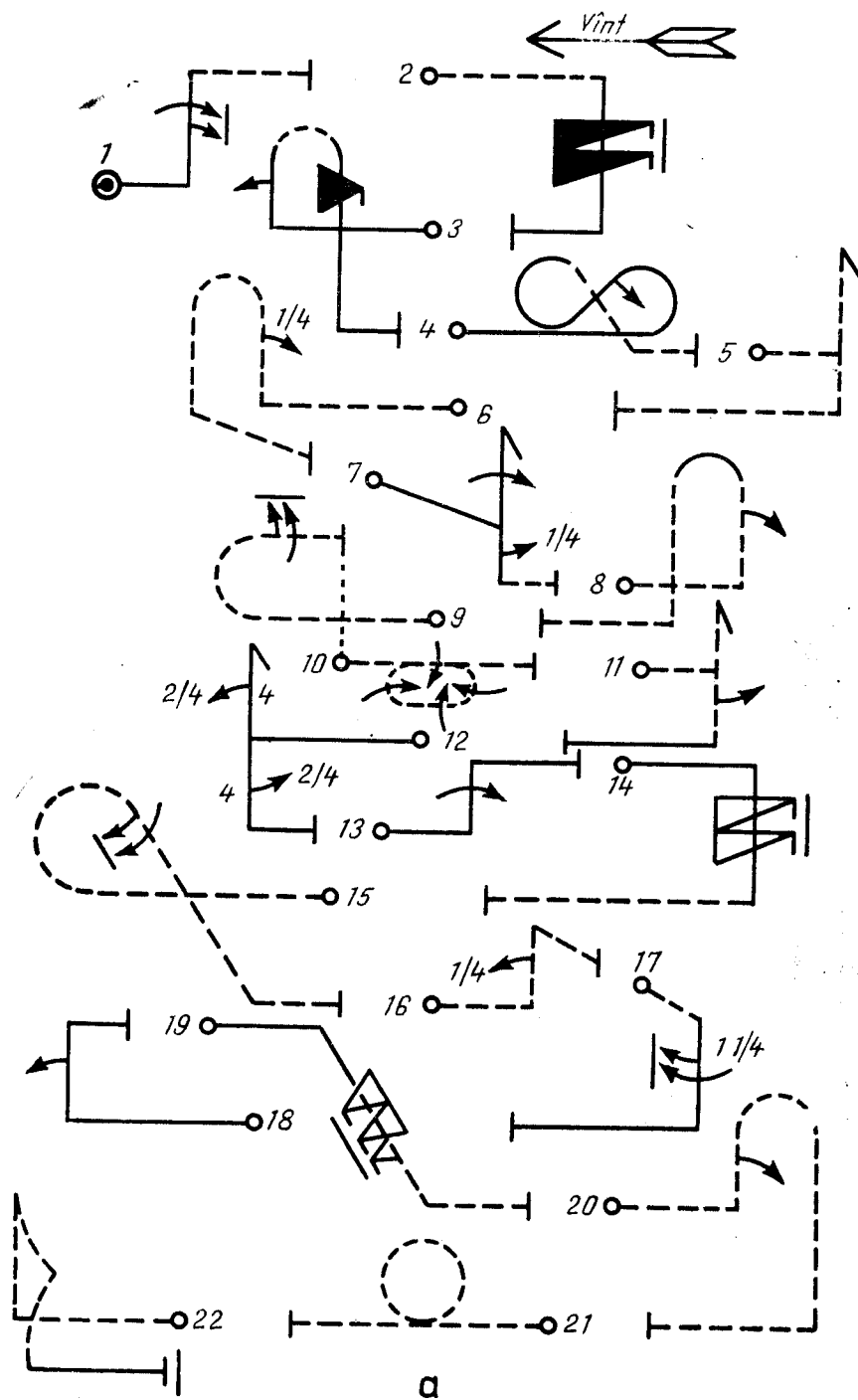
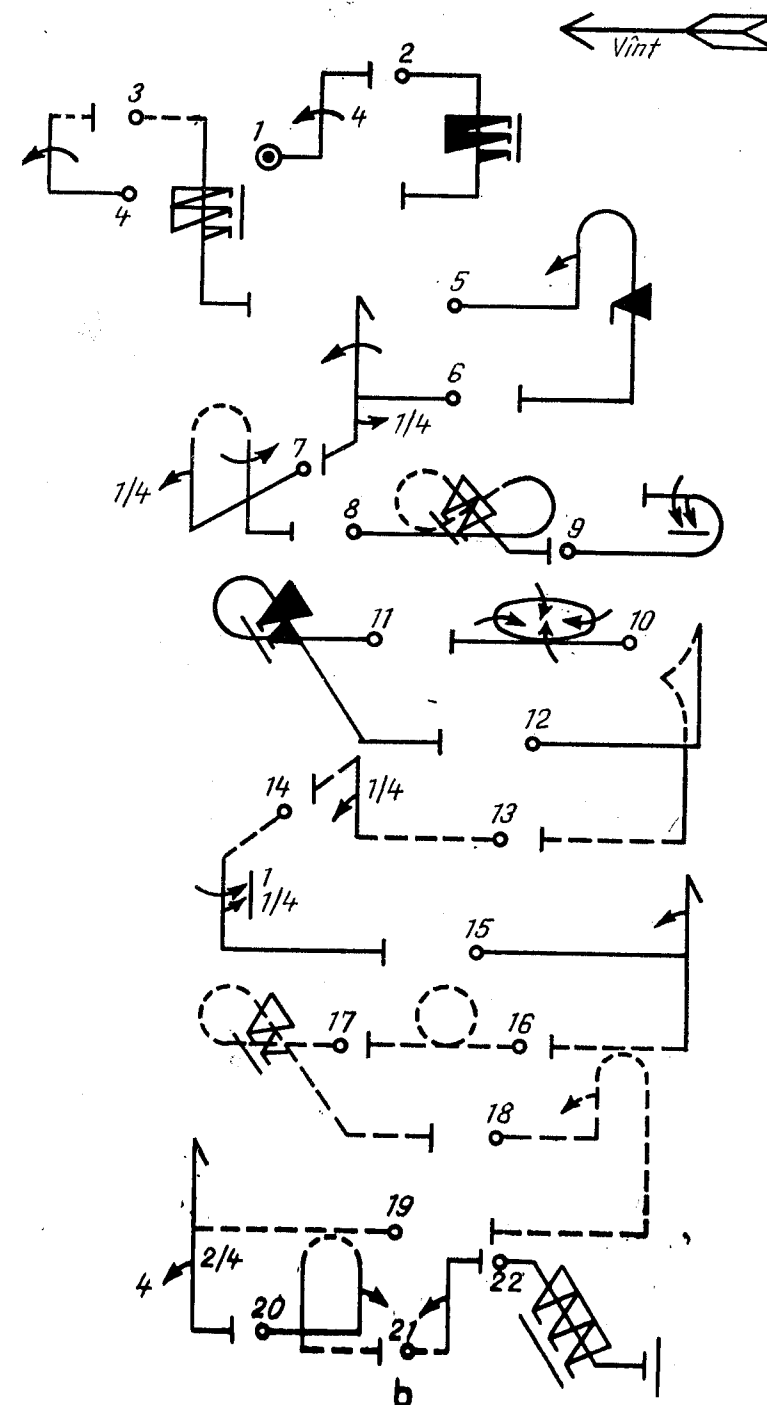


Fig. 12.25. Programe de înaltă acrobație executate la campionatul  
a - program executat de pilotul Tejeanu Mielu - România;



mondial de acrobație din anul 1984 de la HÉRKÚCSAHA - HUNGARIA.  
b - program executat de pilotul Ionuț Nina - România





Fig. 12.26. Emblemele FAI și FAR.

## 12.5. Avioanele de acrobație ale înaintașilor

Primele construcții aeronautice, rezultat al ingeniozității constructorilor, prezentau numeroase și diferite soluții conceptuale, aproape fiecare regăsindu-se în rezolvări „moderne” ale problemei zborului, azi, când dezvoltarea tehnologiilor și a motoarelor a permis reluarea eficientă a acestora.

Dintre numeroasele soluții constructive, biplanul se impune pentru mai multe decenii, la începutul secolului, dovedindu-se a fi rezolvarea optimă, la nivelul tehnologiilor și motoarelor din acea vreme, pentru o gamă foarte largă de aparate de transport, vânătoare, turism, școală...

Primele aparate acrobat au fost însă monoplan, acestea dovedindu-se mai manevrabile și mai robuste. Pégoud evolua pe un monoplan Blériot, Nesterov de asemenea pe un aeroplan Nieuport, iar Immelman pe un monoplan Fokker. Aparatele lor au o schemă constructivă asemănătoare și se dovedesc, în ciuda lipsei eleroanelor, capabile să evolueze cu o bună manevrabilitate.

Biplanele, care au atras foarte mulți constructori, au intrat în primul război mondial ca aparate deosebit de stabile și relativ ușor de pilotat. În decursul anilor, prin dezvoltarea aviației de vânătoare, acestea au devenit din ce în ce mai manevrabile, capabile să execute numeroase figuri acrobatic, impuse de dezvoltarea tacticilor de luptă. Avioanele de la sfârșitul primului război mondial se dovedesc a fi excelente avioane de acrobație: Nieuport Bébé, Albatros, Sopwith Pup, Sopwith Camel, Sopwith Snipe, Fokker D-VII, Bristol Fighter, Spad VII, Spad XIII, De Havilland DH-4, unele dintre acestea remarcându-se și azi prin eleganța zborurilor la diferite mitinguri, existind și o serie de replici moderne ale acestora. Formula biplan, relativ

universală, este întâlnită și la majoritatea avioanelor de școală din perioada interbelică, acestea demonstrând reale calități de zbor până azi: Udet Flamingo, Curtiss JN-4, De Havilland Moth și Tiger Moth (fig. 12.27, a), Polikarpov Po-2, Stampe SV-4 (fig. 12.27, b), Bücker Jungmann și Jungmeister (fig. 12.27, c), Focke Wulf FW-44, Heinkel He-72 Kadett... sînt cîteva exemple în acest sens.

Datorită calităților deosebite de zbor, cîteva dintre acestea mai zboară și azi, fiind protagoniste ale numerelor surpriză la numeroase mitinguri aviatice.

Stampe SV-4, produs de industria aeronautică belgiană în 1934, se poate considera ca un avion foarte bun pentru școală, acrobație și evoluție în grup. Deosebit de manevrabil și totodată stabil, Stampe SV-4 execută cu siguranță zboruri pe spate la foarte mică înălțime (fig. 12.27, b), sau evoluții aripă la aripă, fiind adoptat de numeroase echipe de acrobați, chiar și după cel de-al doilea război mondial, când apăruseră deja și alte tipuri de aparate evaluate. Formația Rothmans, de exemplu, a optat în anii '60 pentru acest tip de avion, înlocuit destul de tirziu, în anii '70 cu biplane de tip Pitts S2A. Concursuri cu participare exclusivă pe avioane Stampe SV-4 au fost organizate pînă în anul 1976, printre adepții renumitului avion remarcîndu-se piloții Claude Perrault și Cousteau, fiul cunoscutului cercetător și explorator marin. În anii dinaintea celui de-al doilea război mondial avionul este cunoscut ca potențial acrobat și a fost prezentat de o serie de piloți, printre care belgianul Jan Oleslager, belgiana Elsa Leysen și francezul Michel Détroyat, cel din urmă determinînd introducerea construcției sub licență în Franța, la firma Nord Aviation (450 exemplare).

Asemănător constructiv cu Stampe SV-4, De Havilland DH-82 „Tiger Moth” (v. fig. 12.27, a) dovedește o longevitate deosebită în exploatare și siguranță în manevră. Cu ocazia aniversării a 25 de ani de la prima traversare a Canalului Mîncei cu un avion, pilotul Geoffrey Tyson (Anglia) traversează în anul 1934 Canalul Mîncei cu un Tiger Moth special amenajat, o bună

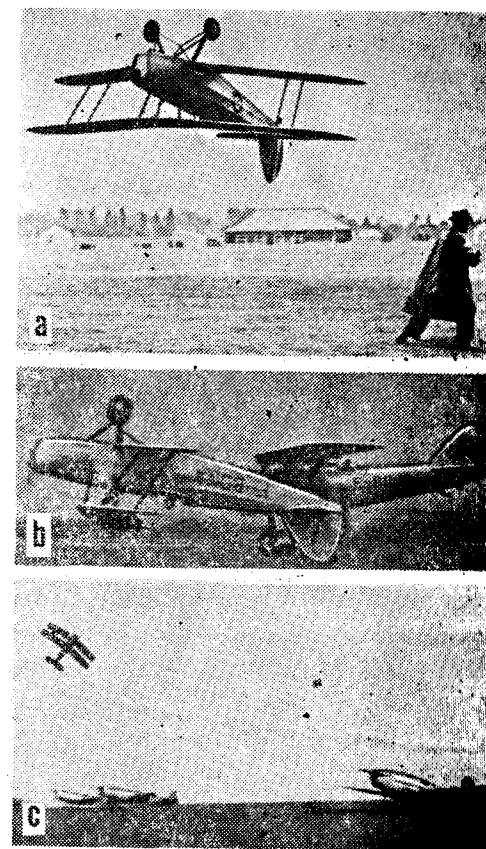


Fig. 12.27. Avioane de școală de tip biplan, din perioada interbelică:  
a - De Havilland Tiger Moth - Anglia; b - Stampe SV-4 (în zbor pe spate) - Belgia; c - Bücker Jungmeister (în zbor) - Germania.

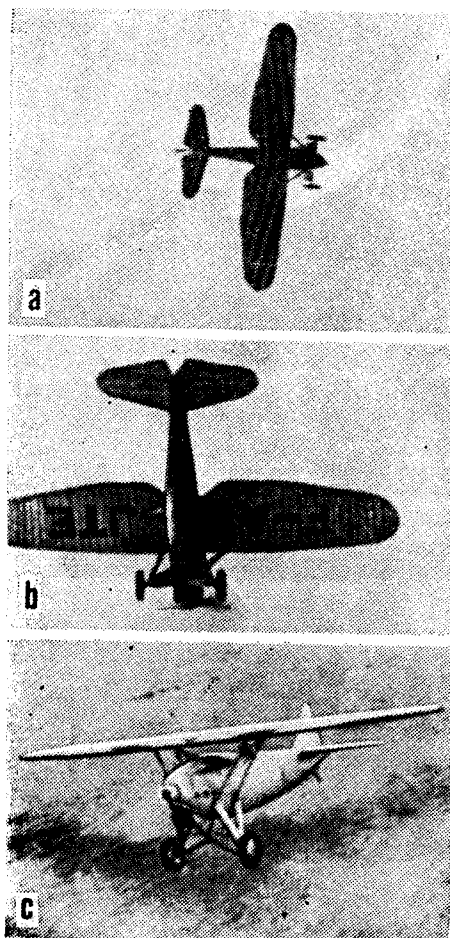


Fig. 12.28. Avionul Dewoitine D.27 pilotat de pilotul acrobat Marcel Doret în diverse faze de zbor acrobatic:

a — intrarea în vîrte la înălțime medie; b — executarea vîrtei; c — redresarea la foarte mică înălțime.

torilor și zburătorilor prin anii '30. Cu aripă parasol, sus, mediană sau joasă, monoplanul cîștigă din ce în ce mai mult teren în luptă cu biplanele. Aviația de vînătoare este cea care, adoptînd monoplanul, introduce indirect această formulă și pentru avionul de acrobație. Marcel Doret (Franța), care inițial pilota un avion de vînătoare Dewoitine D.1 Cl, aduce pe cerul mitingurilor aviatice aparatul Dewoitine D.27 (fig. 12.28, a, b, c) special amenajat pentru acrobație. Avionul este direct derivat din avionul de vînătoare D.27, construit în serie pentru mai multe națiuni europene printre care Franța, Elveția și România. Marcel Doret este unul dintre cei mai valoroși acrobați din Europa, stilul lui fiind de neimitat. În paralel, Michel Détroyat prezintă tot un parasol

parte a traiectului peste apă fiind executat în zbor pe spate. Recordul va fi doborît cu un prilej asemănător, la 30 octombrie 1982, de englezul Nigel Brendish, care traversează canalul cu un „Super Munk”, special amenajat pentru acrobație și zbor pe spate, într-un zbor de 10 min 40 s, doborînd cu 5 min recordul lui Geogffrey.

Revenind la biplane, trebuie să facem o paranteză asupra celui mai deosebit avion de acrobație din perioada interbelică, Bücker Bü-133 „Jungmeister”. Avionul a fost construit special pentru acrobație de înaltă clasă, fiind „iubit” pentru performanțele sale de numeroși zburători și pasionați ai aviației. Pilotat de acrobați de excepție ca Alexandru Papană (România), Hagenburg (Germania), Mike Murphy (S.U.A.), Constantin Cantacuzino-Bizu (România), Ștefan Calotă (România), avionul a fost visul multor acrobați, chiar după terminarea războiului. Numeroase aparate au fost remotorizate și prezentate cu diverse ocazii, cotate ca rivale potențiale la Campionatele Mondiale de Acrobație Aeriană ale anilor '60. Cu structura ranforsată, dispunînd de noi motoare în stea, linie sau boxer, Bücker-ul face parte dintre avioanele echipelor naționale ale Elveției, Germaniei, Statelor Unite ale Americii, concurînd cu noile aparate special construite pentru acrobație de înaltă clasă (v. fig. 12.30).

Avionul monoplan, uitat la un moment dat, reîntră în atenția construc-

de tip Morane-Saulnier MS-230 (fig. 12.27, b) (în planul doi), pe care-l înlocuiește cu un Morane-Saulnier MS-234 modificat, cu inel NACA în jurul motorului, compensator la stabilizator și ranforsare a trenului de aterizare.

Apariția și dezvoltarea avioanelor de vînătoare de tip monoplan a impus și construirea unei serii de avioane monoplan pentru școală, care prezentau și calități deosebite pentru acrobație: Messerschmitt M-23, ICAR-Universal, Iakovlev UT-2 ... Pentru realizarea avioanelor de acrobație, numeroși constructori au optat pentru transformarea unor avioane de școală; astfel Iakovlev realizează avionul UT-1 pe baza avionului U-2, care era de dublă comandă. Exemplul nu este singular, România a realizat la fabrica ICAR trei aparate monoplan, monoloc, pe baza avionului de școală și raid ICAR-Universal. Cele trei aparate erau prevăzute cu inel NACA la motor, trenuri de aterizare carenate și aparatură specifică zborului acrobatic. Vopsite în roșu, cele trei avioane au devenit cunoscute datorită evoluțiilor spectaculoase ale celor trei zburători din formația „Dracii Roșii” de la ARPA: Petre Ivanovici, Mihail Pantazi, și Max Manolescu. Cei trei temerari acrobați executau dificile evoluții acrobatice la peste 150 mitinguri. În zbor spre Constanța, unde urmau să participe la un miting ARPA, cei trei trec în formație de monom pe sub podul de la Cernavodă, dovedind o dată în plus calitățile excelente ale avionului și ale echipei. După anul 1937, prin pierderea din rîndurile zburătorilor a lui Petre Ivanovici și M. Pantazi, formația „Dracii Roșii” se restructurează, în componența acesteia fiind înțilniți aviatorii Max Manolescu, Burileanu Nicolae, Stănescu Victor și Gh. Gherasim (fig. 12.29). În anii 1937—1939 „Dracii Roșii” („Escadrila Roșie”) pe avioane noi, trei aparate Klemm-35 cu șah pe aripi, participă la peste 70 mitinguri. Avioanele de școală, biloc Klemm-35 au fost modificate în avioane monoloc pentru demonstrație prin acoperirea postului de pilotaj din față. Evoluțiile în zbor pe spate executate de Max Manolescu la joasă înălțime erau așteptate de publicul entuziast care participa în număr foarte mare la mitingurile ARPA.



Fig. 12.29. Avionul Klemm — 35 și piloții acrobați Max Manolescu (centru), Burileanu Nicolae și Stănescu Victor, din formația „Dracii Roșii”, în perioada 1937—1939.

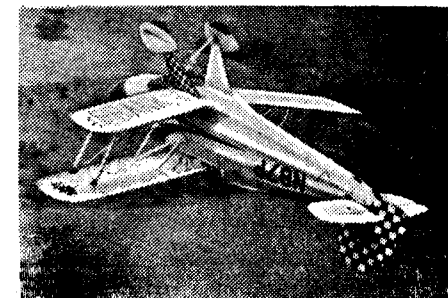


Fig. 12.30. Avionul de acrobație Bücker Jungmeister remotorizat cu motor modern tip Lycoming, participant la Campionatele Mondiale de Acrobație Aeriană în anii '60—'70.

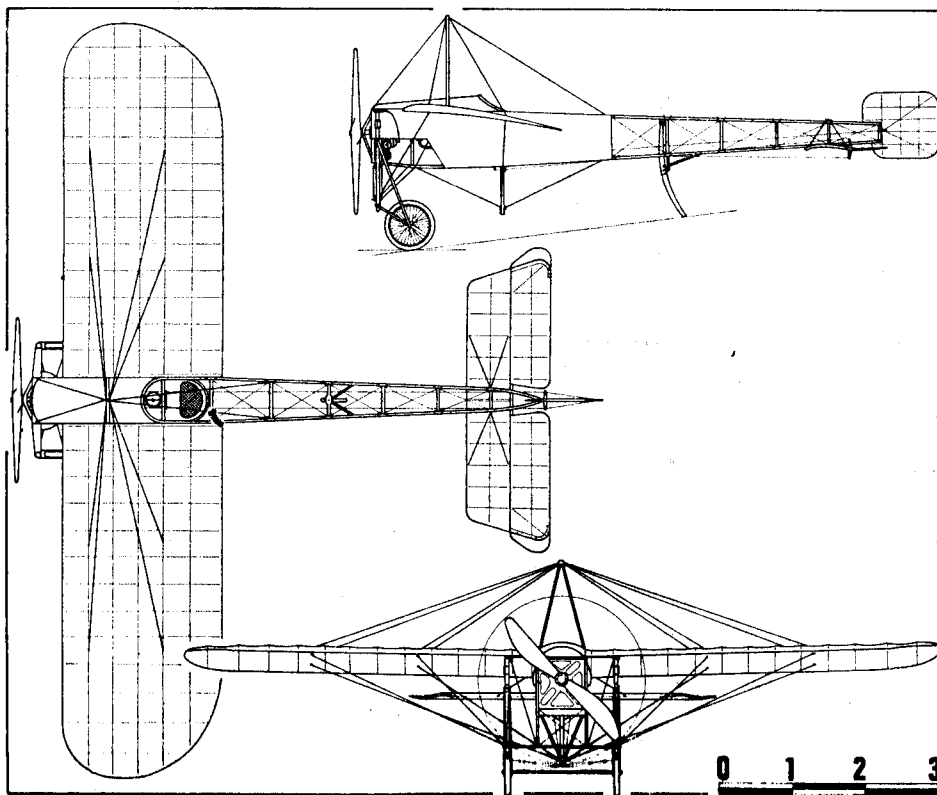


## BLÉRIOT XI — PÉGoud FRANȚA

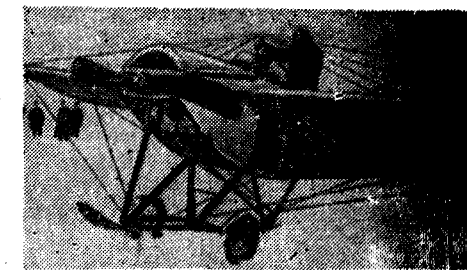
Avionul Blériot XI a fost construit în anul 1909 și a intrat în istoria aviației prin zborul din 25 iulie 1909, când constructorul acestuia, Louis Blériot, traversează Canalul Minciei pe calea aerului, cu avionul de la Calais la Dover. Echipat cu mai multe tipuri de motoare de 24 CP; 50 CP; 80 CP (18 kW, 37 kW, 60 kW), aparatul stabilește mai multe recorduri de viteză, altitudine și este cunoscut ca primul avion de acrobație, aceasta datorită lui Pégoud, care în anul 1913 pune bazele zborului acrobatic. Avionul lui Pégoud, un Blériot XI cu motor Gnôme de 80 CP (60 kW), dispunea de o structură întărită și profundor cu stabilizator cu suprafețe mărite. Cu acest avion, Adolph Pégoud execută mai multe turnee acrobactice în Europa, zbururile sale inspirând pe numeroși zburători la practicarea zborului acrobatic.

Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa sus. Tren de aterizare fix, de tip biciclu cu bechie. Elice bipală cu pas fix de 2,3 m diametru. Anvergură: 10,40 m lungime 8,10 m; înălțime: 3,25 m; suprafață portantă: 19,00 m<sup>2</sup>; masă gol: 335 kg; masă maximă: 585 kg; viteză maximă: 115 km/h; viteză ascensională: 1,4 m/s; plafon: 1000 m (recorduri de altitudine: 2857 m, 3100 m, 3910 m, 6120 m).

Încărcare alară: 30,79 kg/m<sup>2</sup>; masa avionului raportată la puterea motorului: 7,31 kg/CP (9,75 kg/kW).



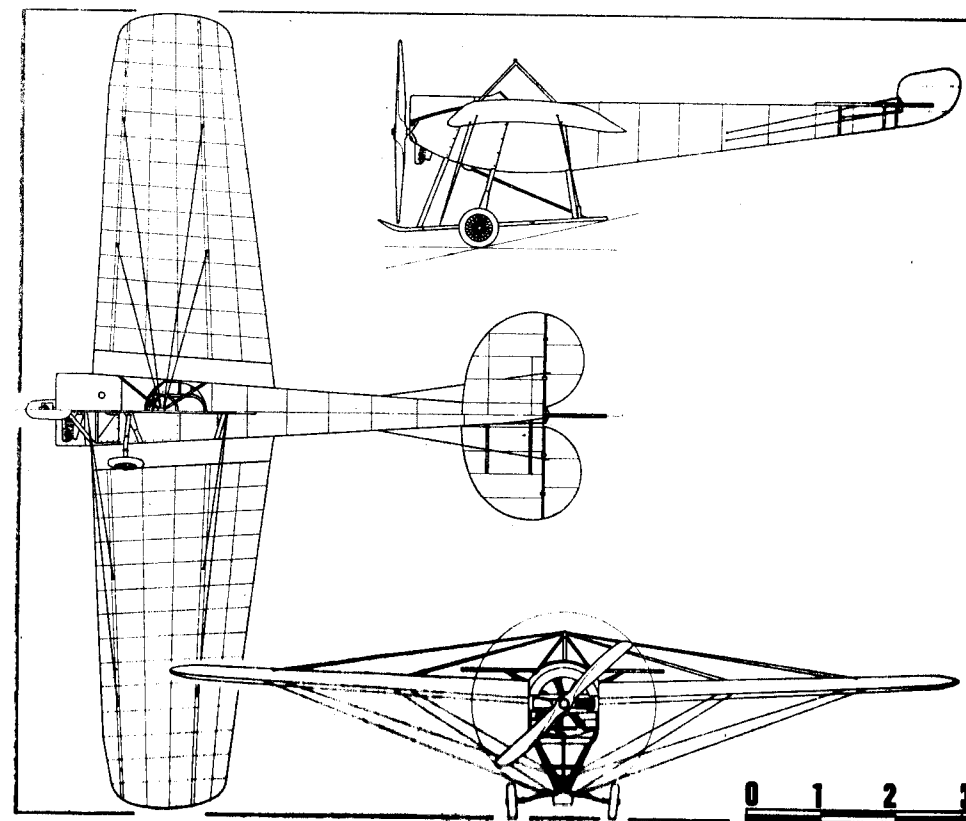
## NIEUPORT-IV — NESTEROV FRANȚA/RUSIA

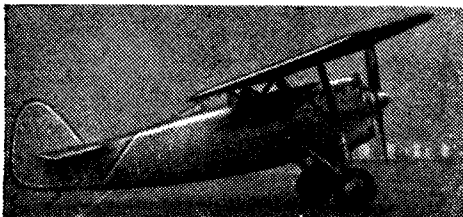


Nieuport IV a fost, alături de Blériot XI și Blériot XI/2, unul dintre primele avioane care au intrat în dotarea mai multor unități militare din Franța și Rusia anilor 1912 — 1913. Cu acest tip de aparat, de origine franceză, construit în licență la fabrica „Duks” din Moscova, Piotr Nesterov execută primul luping la 20 august 1913, deasupra unui teren de zbor de lângă Kiev. Instalația de forță a aparatului era asigurată de un motor rotativ cu șapte cilindri de tip Gnôme, de 70 CP (52 kW). Avionul, cu destinație militară, era cunoscut drept aparat de recunoaștere. Devenit în timpul războiului avion de vânătoare, este depășit în performanțe de „noile” aparate biplane Nieuport 11, Nieuport Bébé... care vor înlocui monoplanele, instaurând „epoca biplanelor”.

Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa sus. Tren de aterizare fix, de tip biciclu, cu bechie prevăzută și cu un schiu central. Elice tipă de tip „Integral” cu pas fix de 2,5 m diametru. Anvergură: 10,6 m; lungime: 7,8 m; suprafață portantă: 21,5 m<sup>2</sup>; masă gol: 400 kg; masă maximă: 600 kg; viteză maximă: 110 km/h; viteză ascensională: 2,5 m/s; plafon: 1000 m; autonomie de zbor: 3 ore.

Încărcare alară: 27,9 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 8,57 kg/CP (11,52 kg/kW).





## DEWOITINE D-530 (D-27) FRANȚA

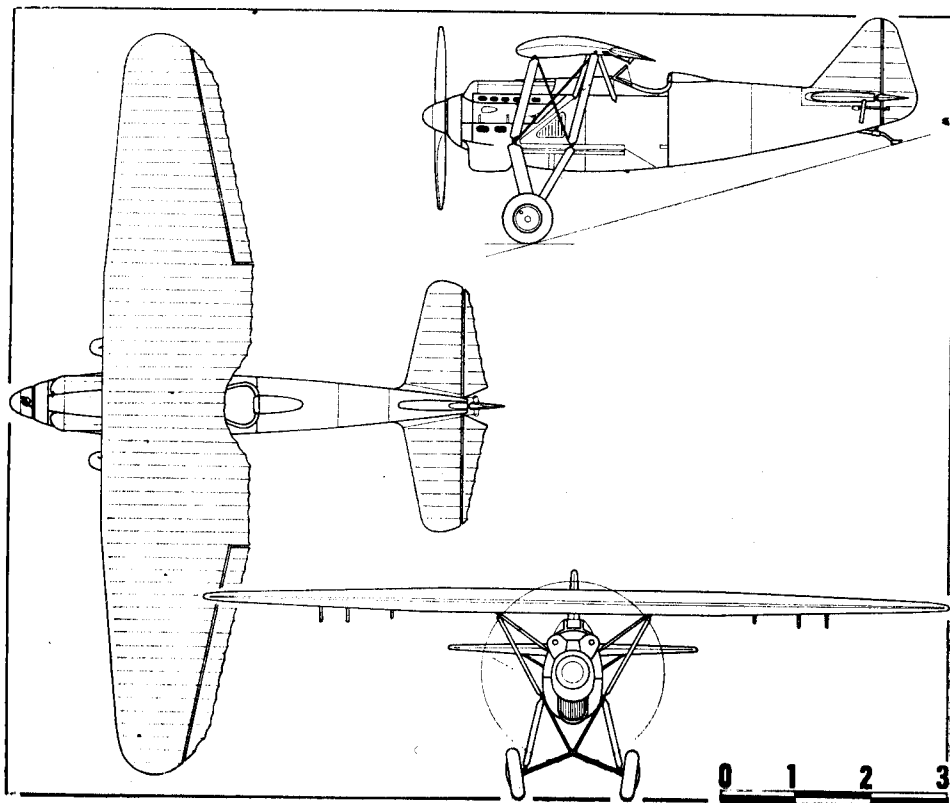
Avionul Dewoitine D.27 este derivat din D.1Cl, al cărui prototip a fost construit în anul 1926. Avionul Dewoitine D.27 construit în anul 1930 devine D.272 și participă la o serie de concursuri în Europa și America. Marcel Doret este pilotul care a demonstrat publicului eleganța acestui avion, pilot prezentat de presa americană drept „Campionul lumii la acrobație aeriană” și recunoscut în Franța drept „regele acrobației aeriene”.

În urma modificării aripii și remotorizării, D. 272 devine D.530. Cu acest avion, care va suferi permanent numeroase modificări, echipat cu un motor cu 12 cilindri în V, de tip Hispano Suiza HS-12 Md de 500 CP (375 kW), Marcel

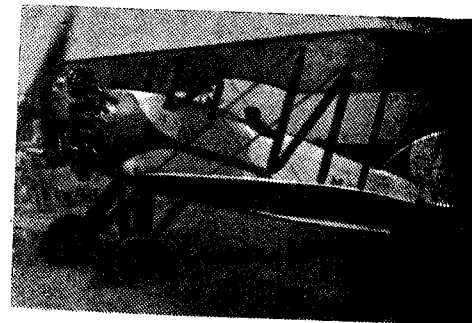
Doret participă la majoritatea mitingurilor naționale franceze până în anul 1955. În prezent, avionul se află expus la „Musée de l’Air” din Paris.

Avion monoloc, monomotor, monoplan, cu aripa parasol. Tren de aterizare fix, de tip biciclu. Elice bipală cu pas fix. Anvergură: 10,3 m; lungime: 6,5 m; înălțime: 2,9 m; suprafață portantă: 17,5 m<sup>2</sup>; masă gol: 970 kg; masă maximă: 1398 kg; viteză maximă: 290 km/h; viteză minimă: 86 km/h; viteză ascensională: 13,8 m/s; plafon: 9250 m; distanță de zbor: 595 km.

Încărcare alară: 79,88 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 2,79 kg/CP (3,73 kg/kW).



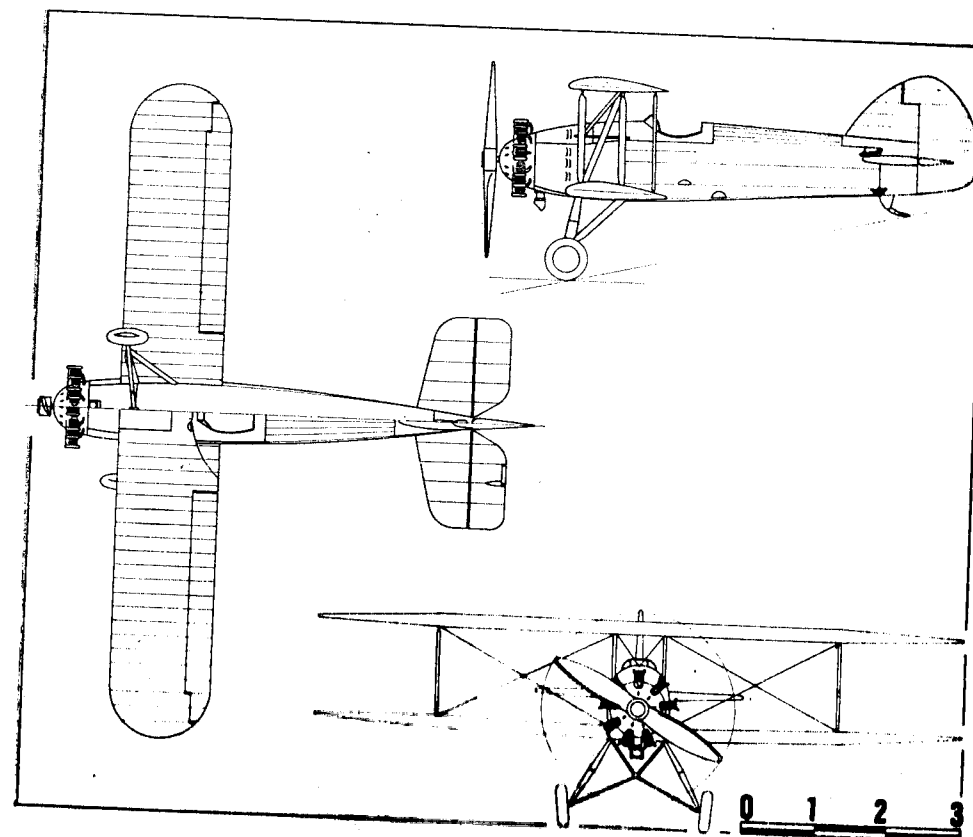
## AVIA BA-122 CEHOSLOVACIA



Avionul de acrobație Avia BA-122 are la bază avionul de vânătoare ușor Avia BH-21, proiectat de inginerul cehoslovac M. Beneš. Aparatul a fost testat în anul 1928 de cunoscutul pilot acrobat František Novák, participant la numeroase manifestări internaționale (raiduri, concursuri, mitinguri). Avionul a corespuns cerințelor și a stat la baza tipurilor: BA-122, BA-222, BA-322 și BA-422. Aparatul de bază, BA-122, este echipat cu motor în stea de tip Walter Castor II de 260 CP (192 kW). Pilotat de František Novák, BA-122 participă în 1936 la Olimpiada de la Berlin. Pentru această întrecere aparatul este echipat cu un motor mai puternic, Avia RK-17 de 420 CP (310 kW).

Avion monoloc, monomotor, biplan. Tren de aterizare fix, de tip biciclu. Elice bipală cu pas fix (2:60 rot/min). Anvergură: 8,85 m; lungime: 6,8 m; suprafață portantă: 22,55 m<sup>2</sup>; masă gol: 781 kg; masă maximă: 1040 kg; viteză maximă: 270 km/h; viteză ascensională: 8,2 m/s; plafon 7000 m.

Încărcare alară: 50,7 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 4,15 kg/CP (5,62 kg/kW).



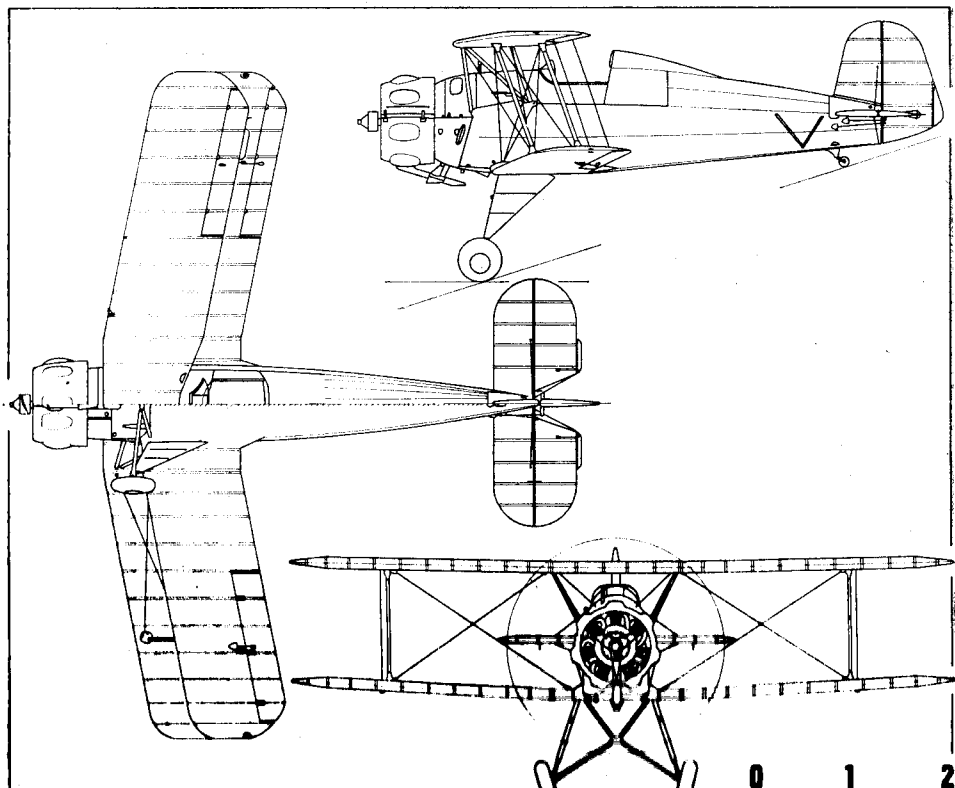
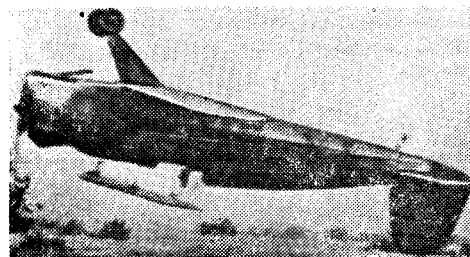


## BÜCKER Bü-133 „JUNGMEISTER“ GERMANIA

Avionul de acrobație Bucker Bü-133 a fost construit pe baza avionului de școală Bucker Bü-131 „Jungmann“, care a efectuat primul zbor la 27 aprilie 1934. În anul 1935 sînt fabricate primele exemplare ale „micuțului acrobat“. Echipat cu un motor în stea de tip Siemens (Bramo) Sh 14A de 160 CP (120 kW), biplanul dispunea de un rezervor de combustibil de 90 l. Special pentru acrobație, aparatul permite zborul acrobatic și dispunea de un carburator special care permite zborul pe spate. În versiunile remotorizate, aparatul a fost echipat cu motoare Lycoming de 170 CP (127 kW) și Lycoming IO-360 BIA de 180 CP (135 kW). În ambele variante, aparatul a fost construit în 1200 exemplare, unul dintre acestea aflîndu-se la Muzeul Tehnic „D. Leonida“ din București.

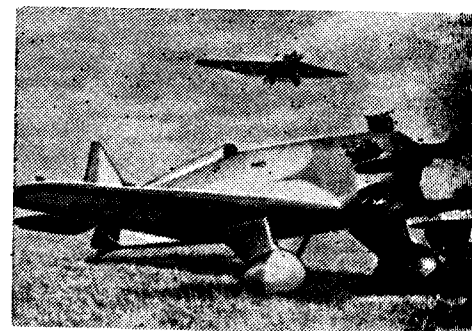
Avion monoloc, monomotor, biplan. Tren de aterizare fix, de tip biciclu. Elice bipală cu pas fix. Anvergură: 6,6 m; lungime: 6,02 m; înălțime: 2,2 m; suprafață portantă: 12 m<sup>2</sup>; masă gol: 425 kg; masă maximă: 615 kg; viteză maximă: 220 km/h; viteză minimă: 90 km/h; viteză ascensională: 7 m/s; plafon: 4500 m; distanță de zbor: 500 km.

Încărcare alară: 51,25 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 3,84 kg/CP (5,12 kg/kW).



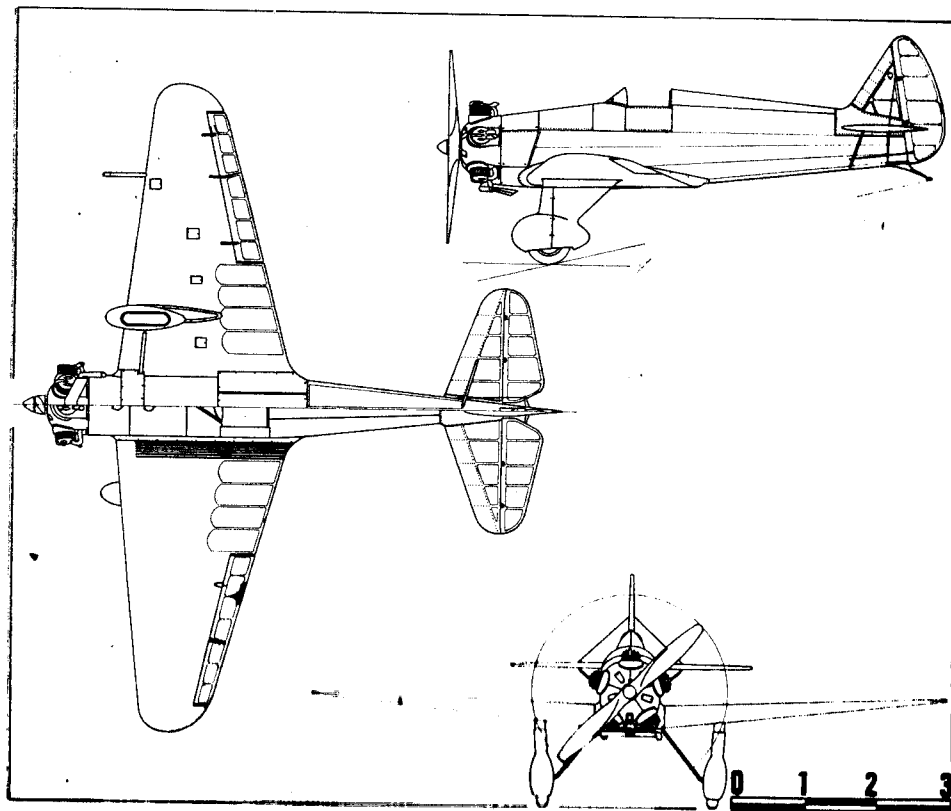
## IAKOVLEV UT-1 (AIR-14) U.R.S.S.

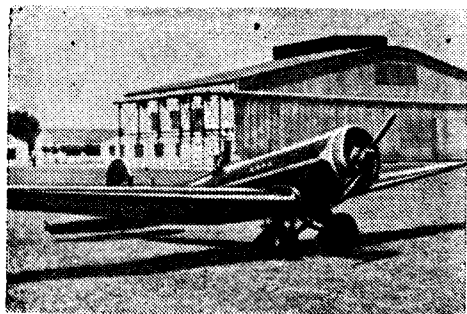
Avionul, cu opt recorduri mondiale de viteză, distanță și înălțime, UT-1, a fost proiectat și construit în anul 1936. Prototipul a fost echipat cu un motor M-11 de 100 CP (75 kW). La producția de serie au fost folosite motoare M-11G de 115 CP (86 kW) și M-11E de 150 CP (112 kW). În afara recordurilor, aparatul destinat perfecționării piloților de vînătoare, era excelent pentru acrobație, fiind întîlnit la numeroase mîtinguri efectuînd demonstrații solo sau în grup. Caracteristica aparatului este aripa trapezoidală amplasată jos, formulă ce va fi păstrată la realizarea avionului de vînătoare Iak-1, utilizat în primii ani ai celui de-al doilea război mondial.



Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare fix, de tip biciclu. Elice bipală cu pas fix. Motor M-11E. Anvergură: 7,3 m; lungime: 5,7 m; suprafață portantă: 8,3 m<sup>2</sup>; masă gol: 430 kg; masă maximă: 598 kg; viteză maximă: 257 km/h; viteză minimă: 80 km/h; viteză ascensională: 5,7 m/s; plafon: 7120 m; autonomie: 3 h.

Încărcare alară: 72 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 3,98 kg/CP (5,34 kg/kW).



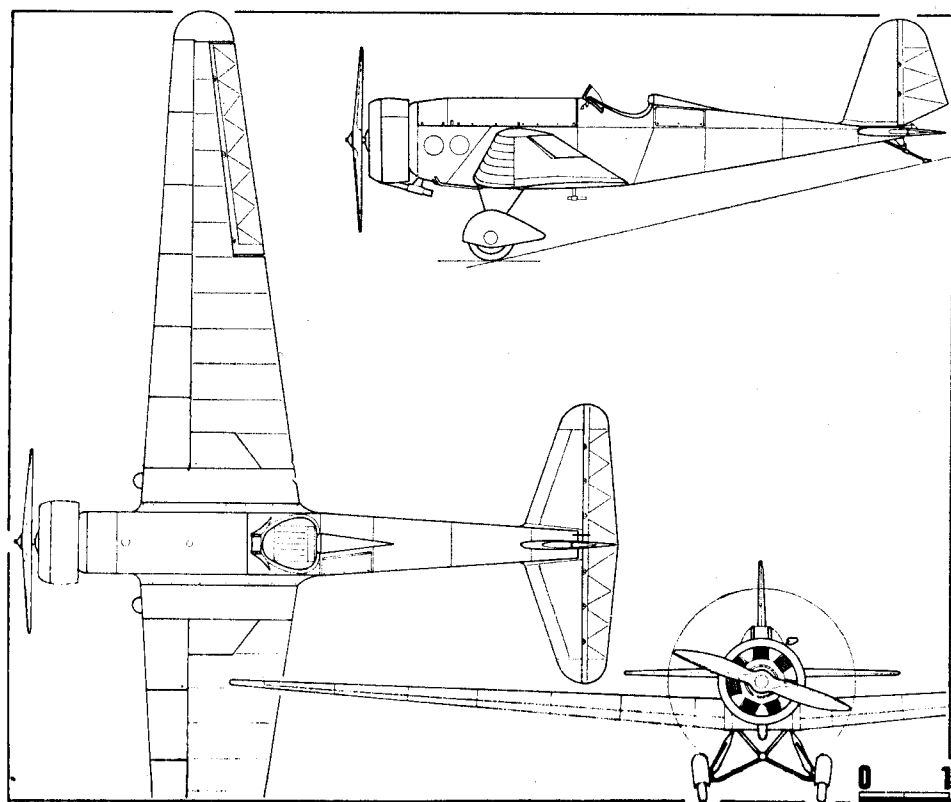


## ICAR UNIVERSAL ROMÂNIA

Avionul de acrobație ICAR Universal a fost realizat la Întreprinderea de Construcții Aeronautice Românești din București în anul 1934, având la bază un model biloc realizat în 1932. Noul avion a fost echipat cu un motor Siemens Halske SH-14a de 150 CP (112 kW). Realizat inițial în variantă biloc, avionul este modificat special în monoloc pentru formația „Dracii Roșii”. Cele trei avioane modificate, înmatriculate YR-ACA, YR-ACB, YR-ACC sînt nelipsite de la mîtingurile aviatice din România în anii 1934–1937.

Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare fix, de tip bicicletă. Elice bipală de tip Heine, cu pas fix, de 2,2 m diametru. Anvergură: 12 m; lungime: 6,75 m; suprafață portantă: 14,4 m<sup>2</sup>; masă gol: 450 kg; masă maximă: 698 kg; viteză maximă: 180 km/h; viteză minimă: 70 km/h; plafon: 4000 m; autonomie: 2,5–4 ore.

Încărcare alară: 48,47 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 4,65 kg/CP (6,23 kg/kW).



## 12.6. Avioanele de acrobație moderne

Dezvoltarea programelor acrobatice în cadrul competițional desprinde avionul de acrobație de avionul de școală, impunîndu-se astfel noi specificații. Avionul de acrobație modern este cu totul deosebit de celelalte tipuri de avioane sportive. Extrem de maniabil, acesta este supus la importante accelerații de  $\pm 9g$  în timpul evoluțiilor rapide, pe verticală ascendentă sau descendentă. Schimbările de direcție, poziție și variațiile de viteză și portanță solicită în măsură egală pilotul și avionul, de la structura de bază pînă la sistemul comenzilor și instalațiile motorului.

Punerea la punct a sistemului de apreciere a evoluțiilor în cadrul competițiilor de acrobație a determinat apariția de noi și noi figuri acrobatice, variante la figurile de bază ca: lupingul inversat (fig. 12.31, a), lupingul cu răsucire (fig. 12.31, b), tonoul pe verticală (fig. 12.32), virajul pe spate, diverse variante ale tonoului orizontal (fig. 12.33, a, b, c și d). Apar și unele evoluții originale: optul cuban (fig. 12.34, a) optul orizontal (fig. 12.34, b), abracadabra (fig. 12.35).

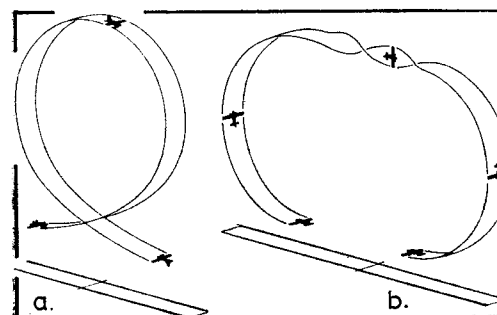


Fig. 12.31. Variante de luping:  
a — lupingul inversat (din zbor pe spate); b — lupingul cu răsucire.

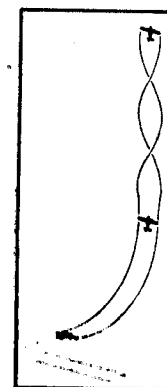


Fig. 12.32. Tonoul pe verticală.

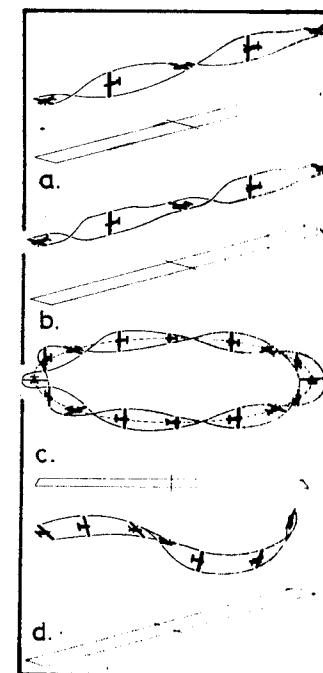


Fig. 12.33. Variante de tonou:  
a — tonou axial; b — tonou axial din patru bucăți; c — tonou în viraj de 360°; d — tonou în spirală.



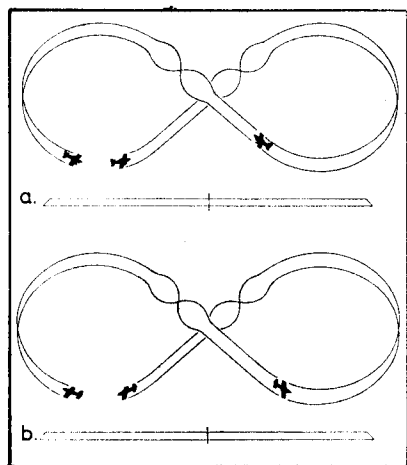


Fig. 12.34. Variante de opt orizontal:  
a -- optul cuban; b -- optul orizontal.

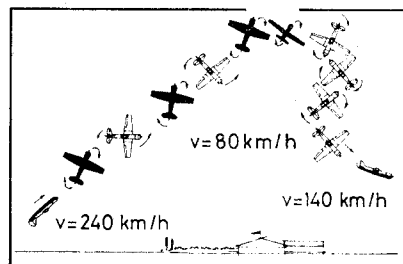


Fig. 12.35. Figura „abracadabra” prezentată de sportivi sovietici cu avionul IAK-18 la primele ediții ale C.M.A.A.

Organizarea Campionalelor Mondiale de Acrobație Aeriană a stimulat în mod deosebit dezvoltarea programelor de zbor și a construcțiilor aeronautice sportive. Antrenorii a numeroase echipe de acrobați studiază științific

capacitățile piloților și ale aparatelor de zbor, solicită noi avioane constructorilor, indicând chiar noi sisteme de comenzi, amenajări speciale, aparatele de acrobație devenind din ce în ce mai specializate. Apar noi avioane din ce în ce mai puternice și robuste, constructorii încercând realizarea unor rapoarte cât mai favorabile  $\text{kg/CP}$  ( $\text{kg/kW}$ ) și  $\text{kg/m}^2$  (fig. 12.36). Se experimentează structuri noi, ușoare și se folosesc materiale din tehnologia de vîrf a aeronauticii: materiale compozite, fibre de carbon, aliaje ușoare noi. Constructorii de la firma Hirth (R.F.G.) experimentează chiar noi sisteme de comenzi, care interconectează eleroanele cu voletii în manevre conjugate (fig. 12.37), pentru a se asigura o eficiență sporită a acestora la executarea unor serii de figuri

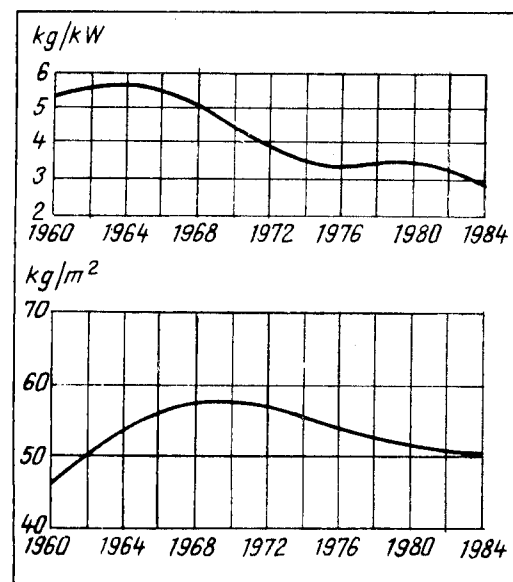


Fig. 12.36. Variația rapoartelor  $\text{kg/kW}$  și  $\text{kg/m}^2$  la avioanele de acrobație prezente la edițiile C.M.A.A. în decursul anilor (1960–1980).

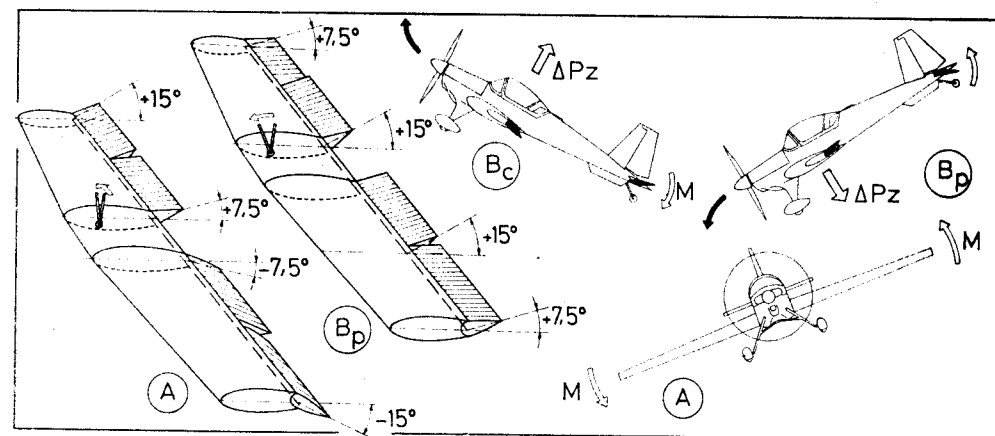


Fig. 12.37. Sistemul de funcționare a comenzilor conjugate la avionul de acrobație Akrostar:  
A — voletii conjugați la eleroane; B<sub>p</sub> — voletii și eleroanele lucrînd în contracomandă cu profundorul la picaj;  
B<sub>c</sub> — voletii și eleroanele lucrînd în contracomandă cu profundorul la cabraj.

rapide, ca tonoul întrerupt (fig. 12.37, A), în care voletii lucrează ca eleroane sau în cabraje (fig. 12.37, B<sub>c</sub>) și picaje (fig. 12.37, B<sub>p</sub>) rapide, în care eleroanele și voletii lucrează în contracomandă cu profundorul, amplificînd momentul în sensul dorit. Sistemul a fost experimentat pe aparatul „Akrostar”, care a dotat reprezentativele Republicii Federale Germania și Elveției la mai multe ediții ale Campionatelor Mondiale de Acrobație Aeriană (prescurtat CMAA). Preluat și dezvoltat, sistemul este întîlnit și pe avioane Zlin 526 AFS și Zlin 50, produse în uzinele din Cehoslovacia.

Făcînd o retrospectivă generală privind tipurile de avioane participante la cele douăsprezece ediții ale CMAA, se poate trasa o linie generală a dezvoltării acestora. De la avioanele de școală, amenajate în simpă comandă pentru acrobație de performanță, din anii '60 (Zlin 126 A, Zlin 226 A, Chipmunk, Iak-18, Iak-18P, Iak-18PM, Iak-18PS), s-a ajuns la avioanele de acrobație specializate din edițiile anilor '70 (ZK-VIII, Cranfield, Akromaster, Zlin 50, Iak-50). Formula avionului de acrobație de performanță s-a desprins de cea a avionului de serie, cu excepția aparatelor Zlin 50 și Iak-50, care sînt produse în mare serie. Sînt întîlnite în edițiile anilor '70—'80 tot mai multe construcții prototip sau de serie mică: Akrostar, Laser 200, Iak-55, CAP-21, Extra 230.

În opoziție cu noile aparate, un micuț biplan, Pitts Special (fig. 12.38, a), realizat în anii '60, se prezintă la toate edițiile CMAA sub culorile americane. Cîștigător în ediția a VII-a de la Salon de Provence (Franța — 1972), acest avion reușește să claseze pe locuri fruntașe piloții mai multor echipe de acrobație.

Alături de echipa națională americană, pilotul constructor amator Kermit Weeks prezintă la edițiile din 1982 și 1984 două aparate biplane derivate din modelul Pitts Special. La ediția din 1982 acesta prezintă aparatul „Weeks Special” (fig. 12.38, b), dezvoltat direct din Pitts Special S2A, cu structură ranforsată și cabină închisă. La ediția din 1984, Weeks, clasat pe un merituos





Fig. 12.38. Variante ale avionului Pitts Special:  
a - Pitts Special S1S; b - Weeks Special; c - Weeks Solution.

loc 3, prezintă un nou aparat „Weeks Solution” (fig. 12.38, c), mai mare și echipat cu un motor mult mai puternic, un Lycoming IO-540 de 300 CP (221 kW), față de Lycoming AEIO-360 de 200 CP (149 kW). Pe Pitts Special S1A era instalat inițial un motor de numai 180 CP (132 kW). Se observă linia generală de scădere a raportului kg/CP (kg/kW) (v. fig. 12.36, a) prin creșterea puterii motorului. Structura noului aparat este capabilă să suporte accelerații de  $\pm 11g$ . Rezolvarea notează o reabilitare a biplanelor în cadrul competițional, alături de eleganța participării lor la numeroase mitinguri aviatice, unde Pittsul este un avion de atracție.

În S.U.A. Pittsul se bucură de un interes deosebit, acesta fiind construit și de firma „Christen”, sub denumirea de Eagle (fig. 12.39, b). Trei dintre aparatele Eagle sint grupate, sub comanda fostului campion mondial Charlie Hillard, în formația „Eagles”. Speculindu-se succesul la public al biplanului, acesta a fost adoptat de mai multe formații de acrobație printre care: Marlboro (v. fig. 12.38, a), Rothmans, Dunlop (fig. 12.39, c), Royal Falcons...

Numeroși constructori amatori, „îndrăgostiți” de frumusețea și eleganța biplanelor, și-au construit astfel de aparate (fig. 12.39, a), participând cu acestea la diverse mitinguri și concursuri, unele speciale pentru biplane. Soluția pare depășită la actualele cerințe ale avionului de acrobație modern, care trebuie

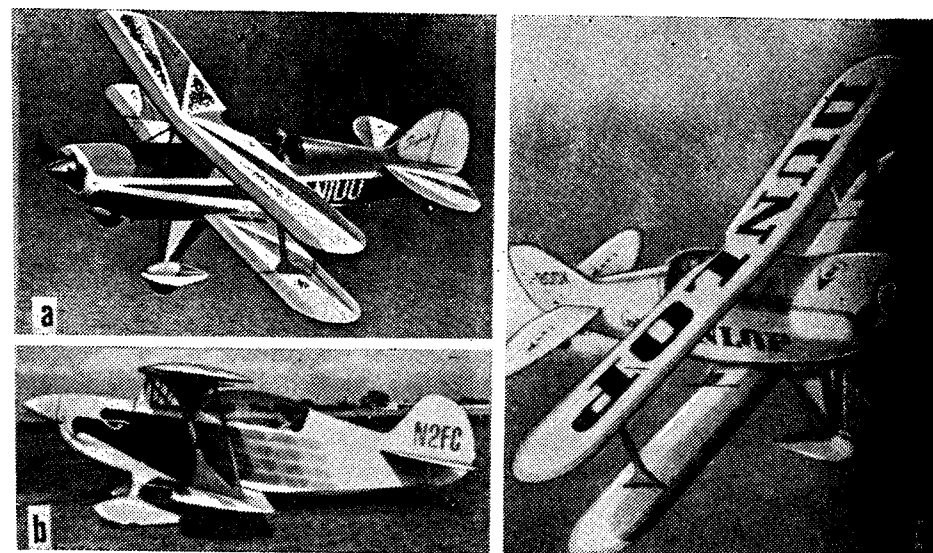


Fig. 12.39. Variante realizate în formula biplan a avionului Pitts Special:  
a - avion realizat de un constructor amator american; b - avionul „Eagle” realizat la firma Christen după licența aparatului Pitts Special S2A; c - Pitts Special S1S.

să îmbine eleganța evoluțiilor, cu forța manevrelor pe verticală și siguranța manevrelor lente, cu precizia celor rapide. Apariția noilor generații de avioane pentru acrobație dovedește clar că în cadrul competițional nu se înscrie numai pilotul, ci și mașina zburătoare, aceasta având un rol hotărîtor în desemnarea campionului, alături de măiestria pilotului, acumulată în nenumărate ore de antrenament în tehnica pilotajului, perfecționată în ore și ore de studiu la sol și în aer.

Monoplanul se pare că a dovedit superioritate în cerințele de concurs, înregistrându-se o gamă largă de astfel de aparate. În momentul de față se observă două direcții principale de dezvoltare a monopanelor: monoplanul cu aripa jos (fig. 12.40, fig. 12.41) și monoplanul cu aripa mediană (fig. 12.42, fig. 12.43, fig. 12.44).

În fiecare din cele două categorii se observă dubla orientare în ceea ce privește profilul adoptat pentru aripă, structura aerodinamică principală și caracteristică a avionului. La avioanele ASA-200 (fig. 12.40, a), CAP-21 (fig. 12.40, b), Iak-50 (fig. 12.40, d), Stephens Akro (fig. 12.42, a), Laser 200 (fig. 12.42, b, c), Super Star (fig. 12.43, a), Pace Spirit (fig. 12.43, b), Extra-230 (fig. 12.43, c), Cranfield, Akromaster constructorii au optat pentru profile relativ subțiri, atât pentru aripă, cât și pentru ampenaje.

De cealaltă parte sînt întîlnite avioanele cu profile groase, a căror grosime relativă este cuprinsă între 15 și 18%, ca Akrostar (fig. 12.40, c), Zlin 50 (fig. 12.40, e, fig. 12.41), Suhoi Su-26 (fig. 12.44) și Iakovlev Iak-55.

Toate aparatele prezintă aripi de formă trapezoidală și trenuri de aterizare de tip biciclu, majoritatea pe arc din titin. Adoptarea trenului de aterizare de tip fix simplifică sistemele și instalările, asigură o ușurare a struc-

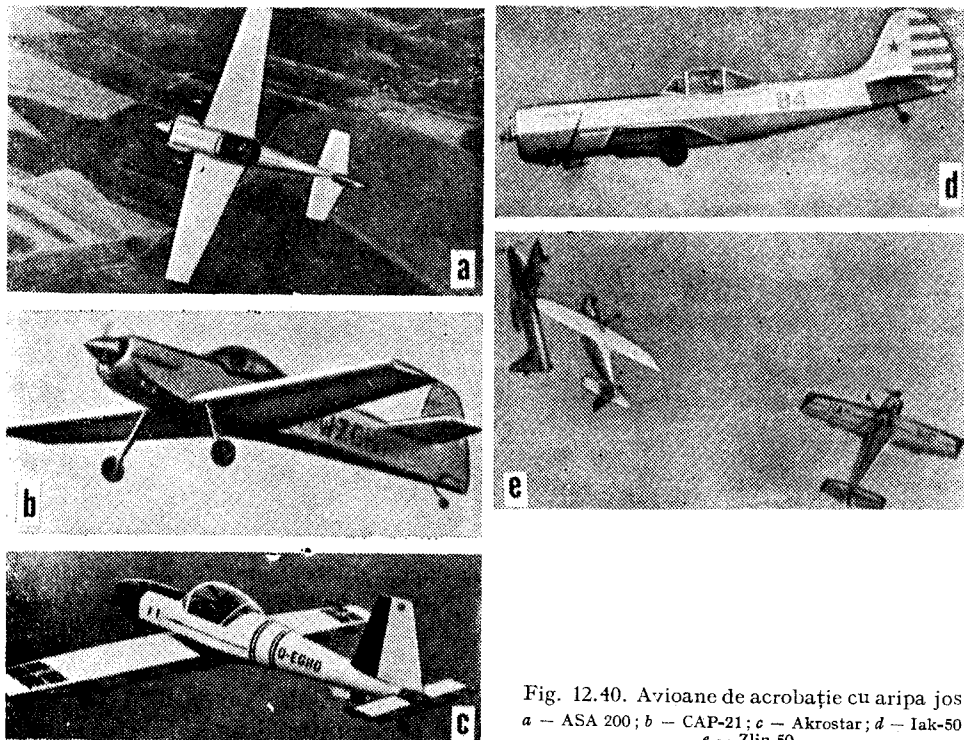


Fig. 12.40. Avioane de acrobație cu aripa jos:  
a - ASA 200; b - CAP-21; c - Akrostar; d - Iak-50;  
e - Zlin 50



Fig. 12.41. Avionul de acrobație Zlin 50 din dotarea lotului național de acrobație aeriană al României.

turii și elimină pericolul de avarii ce ar putea apărea din cauza sarcinilor din timpul evoluțiilor.

La ultima ediție a Campionatului Mondial de Acrobație Aeriană de la Békéscsaba, Ungaria 1984, clasamentele primilor 24 acrobați din 48 înscriși

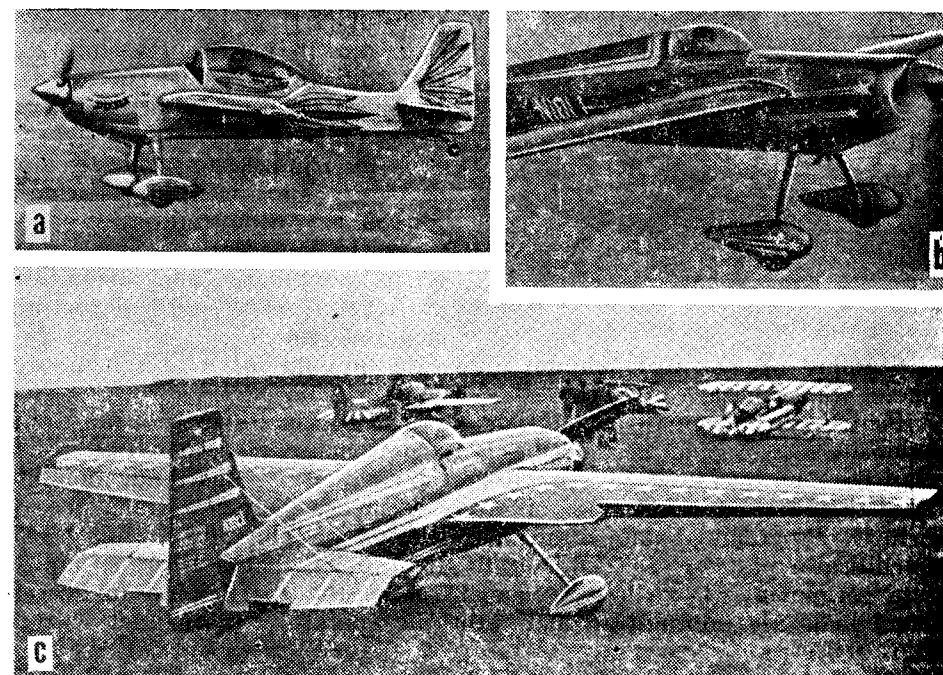


Fig. 12.42. Avioane de acrobație cu aripă mediană derivate din modelul Stephens Akro:  
a - Stephens Akro; b, c - Laser 200.

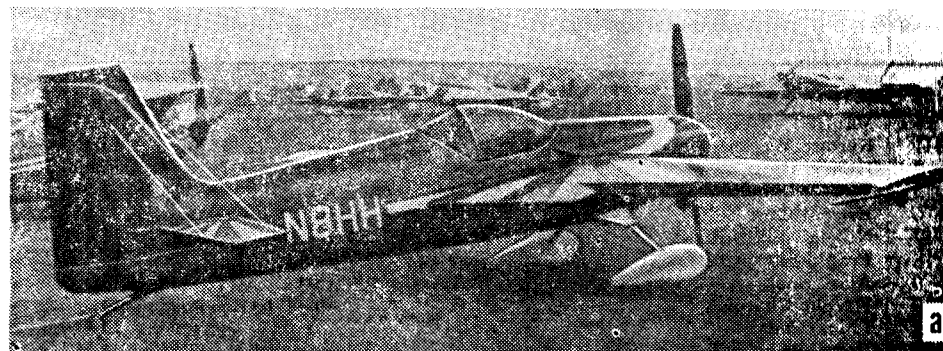


Fig. 12.43. Avioane de acrobație derivate din modelul Laser 200:  
a - Super Star; b - Free Spirit; c - Extra-200.

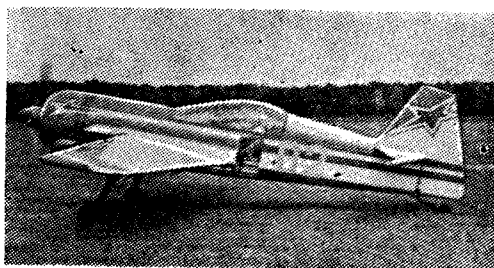


Fig. 12.44. Avionul de acrobație Suhoi Su-26.

(tabelul 12.1) și primelor 10 acrobate din 16 înscrise (tabelul 12.2) sînt edificatoare pentru necesitatea susținerii programului de dezvoltare a avionului de acrobație.

Analizînd clasamentul masculin, se observă poziția fruntașă a Iakului 55, care rupe tradiția a peste 50 de ani în construcția avioanelor de școală și acrobație, noul avion fiind cu totul deosebit, de la structură, la aerodinamică.

Studiînd clasamentul feminin observăm un bun loc 4 al concurenteii române, Nina Ioniță, care a zburat pe un aparat Zlin 50 LA.

Pentru edițiile următoare ale CMAA se așteaptă noi apariții a noi tipuri de avioane care să pună în aceeași balanță pe concurenți, ce pot fi ușor subclasați dacă nu evoluează pe aparate corespunzătoare standardului mondial.

Analizînd exercițiile campionilor, de asemenea se poate trage aceeași concluzie. Programul campionului Petr Jirmus pe Zlin 50 LS (fig. 12.45) este edificator în acest sens. Dificultatea figurilor acrobatice libere și impune crește permanent, la realizarea corectă a acestora participînd în aceeași măsură măiestria pilotului acrobat, calitățile aparatului și, în unele cazuri,

Clasamentul masculin la ediția din anul 1984 a CMAA

Tabelul 12.1

Locul	Concurentul	Țara	Avionul	Punctajul obținut
I	Petr Jirmus	R.S.C.	Zlin 50LS	16 602,7
II	Manfred Stroessenreuther	R.F.G.	Zlin 50LS	16 288,1
III	Kermit Weeks	S.U.A.	Weeks Solution	16 168,0
4	Henry Haig	S.U.A.	Superstar	16 000,1
5	Wiktor Smolin	U.R.S.S.	Iak-55	15 939,7
6	Eric Müller	Elveția	Extra 230	15 887,2
7	Nikolai Nikitiuk	U.R.S.S.	Iak-55	15 642,1
8	Frank Fry	Australia	Laser	15 639,2
9	Alan Bush	S.U.A.	Pitts SS	15 554,2
10	Harold Chappell	S.U.A.	Pitts S1	15 505,6
11	Louis Pena	Franta	CAP-21	15 490,0
12	Peter Bessenyei	R.P.U.	Zlin 50LA	15 297,7
13	Laszlo Toth	R.P.U.	Zlin 50LA	15 266,1
14	Patrick Paris	Franta	CAP-21	15 247,5
15	Andras Molnar	R.P.U.	Zlin 50LA	15 232,5
16	Pavel Cico	R.S.C.	Zlin 50LS	15 097,1
17	Jiri Saller	R.S.C.	Zlin 50LS	15 092,4
18	Walter Extra	R.F.G.	Extra 230	14 967,5
19	Miroslav Srnec	R.S.C.	Zlin 50LS	14 924,5
20	Sergio Dallan	Italia	CAP-21 Exp.	14 867,6
21	Geofrey Selvey	Australia	Pitts S1	14 867,6
22	Gene Beggs	S.U.A.	Pitts T	14 766,6
23	Georges Muzergues	Franta	CAP-21	14 704,0
24	Juigris Kairis	U.R.S.S.	Su-26	14 694,8

Clasamentul feminin la ediția din anul 1984 a CMAA

Tabelul 12.2

Locul	Concurenta	Țara	Avionul	Punctajul obținut
I	Halide Makagonova	U.R.S.S.	Iak-55	15 001,9
II	Liubow Niemkova	U.R.S.S.	Iak-55	14 567,7
III	Debbie Rihn	S.U.A.	Pitts S1	14 508,9
4	Nina Ioniță	România	Zlin 50 LA	14 148,9
5	Catherine Maunoury	Franta	CAP-21	14 140,2
6	Linda Meyers	S.U.A.	Weeks Spec.	13 983,3
7	Marianne Maire	Franta	CAP-21	13 929,0
8	Valentina Jaikova	U.R.S.S.	Iak-55	13 549,5
9	J. Pfile	S.U.A.	Pitts S1	12 056,9
10	J. Sablikova	R.S.C.	Zlin 50 LA	11 999,8

chiar condițiile mediului, viteza și direcția vîntului putînd ajuta la executarea corectă a unor figuri acrobatice, (fig. 12.46).

Alături de antrenori și sportivi, constructorii caută în continuare soluția optimă pentru avionul de acrobație modern. Constructorii sovietici au optat pentru soluția unei instalații de forță puternice pe o structură rezistentă, metalică, de tip cocă la Iak-55 (fig. 12.47) și de tip grindă cu zăbrele, cu panouri de acoperire metalice și materiale compozite cu mase plastice, în cazul aparatelor Su-26, cu aripi și ampenaje pe structuri multilonjeroane, acoperite cu tablă din aliaje ușoare și, respectiv, pe structură integrală din masă plastică.

Constructorii americani dezvoltă în continuare, paralel cu unele soluții prototip de monoplane, soluția biplan a aparatului Pitts Special, realizat în peste 1500 exemplare. Aparatele Pitts Special S1S, Pitts S2A și Christen Eagle prezintă structuri metalice de tip grindă cu zăbrele (fig. 12.48) la fuzelaje și structuri mixte, metal și lemn, la aripi. Aparatele sînt acoperite cu diverse capotaje ușoare, din metal și mase plastice, iar suprafețele portante și de comandă sînt învelite cu materiale textile.

Concursurile și piloții vor demonstra justetea soluțiilor, totul în condițiile extrem de complexe ale regulamentelor de desfășurare și apreciere ale Campionatelor Mondiale de Acrobație Aeriană.

În afara Campionatelor Mondiale de Acrobație Aeriană, la fel de importante sînt și Campionatele Naționale, ce se desfășoară în fiecare țară și o serie de alte competiții internaționale ce reunesc sportivi din numeroase țări, multe dintre acestea devenind tradiționale. Balcaniada Aeronautică, competiție ce reunește sportivi din România, Bulgaria, Grecia, Turcia și Iugoslavia la probele de planorism, parașutism, aeromodelism și acrobație aeriană, este dominată, în special la acrobație aeriană, de sportivii din România. În edițiile acestei competiții, sportivii români Mihai Albu, Marcel Mitu, Milu Fețeanu și Nina Ioniță au obținut numeroase titluri de campioni balcanici și medalii de aur, argint și bronz, clasîndu-se cu regularitate pe locurile fruntașe.

Din anul 1972 se simte o tot mai importantă participare a lotului național al României la C.M.A.A. și alte competiții internaționale și europene. Conduși de antrenorul Constantin Manolache, maestrul emerit al sportului, aceștia obțin locuri din ce în ce mai bune, sportivii români cîștigînd tot mai mult prestigiu în activitatea internațională. În anul 1981 la C.M.A.A. din Austria echipa României se clasează pe locul cînei din 14 națiuni participante.

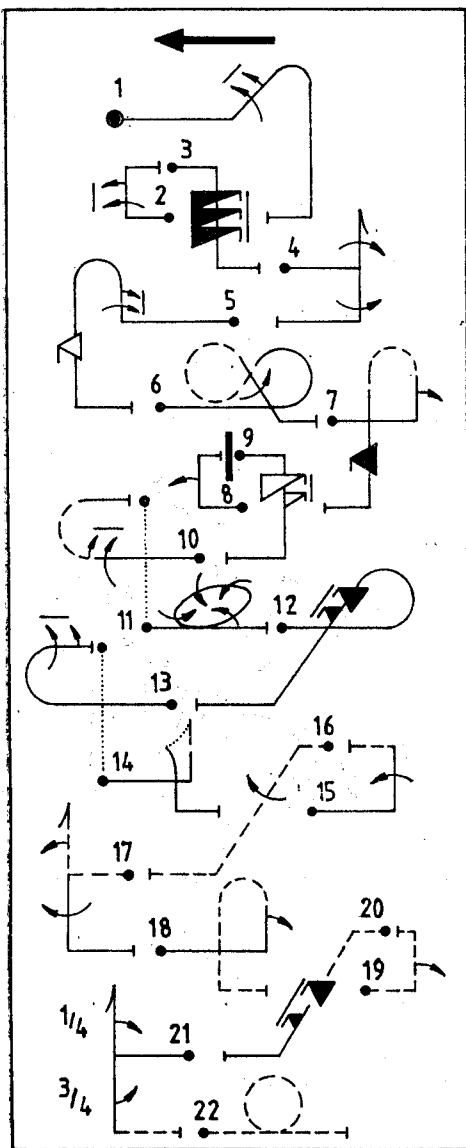


Fig. 12.45. Unul dintre programele campionului Petr Jirmus pe avionul Zlin 50 la ediția din 1984 a C.M.A.A.

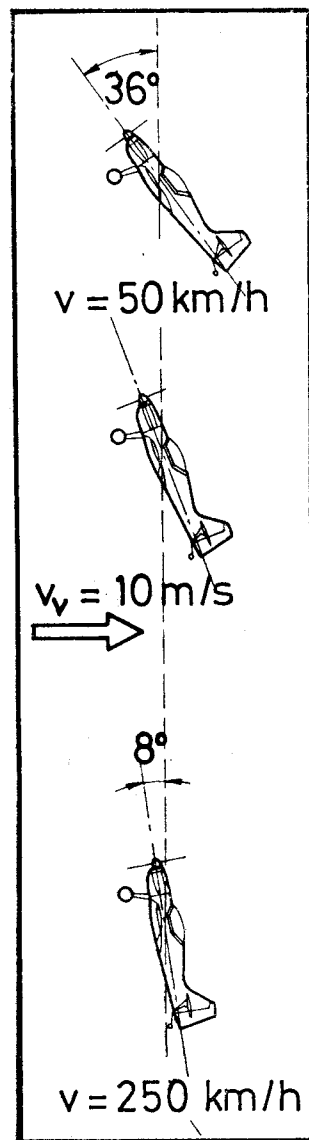


Fig. 12.46. Executarea urcării pe verticală cu viteză redusă, în condițiile unui vînt laminar cu viteză constantă de 10 m/s, avionul Zlin 50 păstrîndu-se în limite maniere, la o executare corectă a figurii.

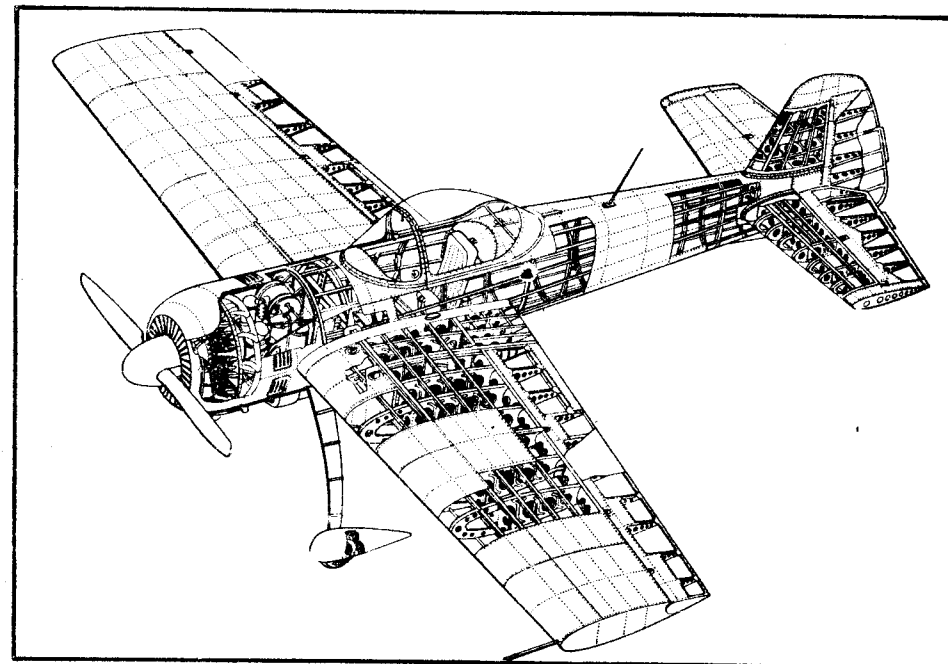


Fig. 12.47. Structura avionului de acrobație Iak-55.

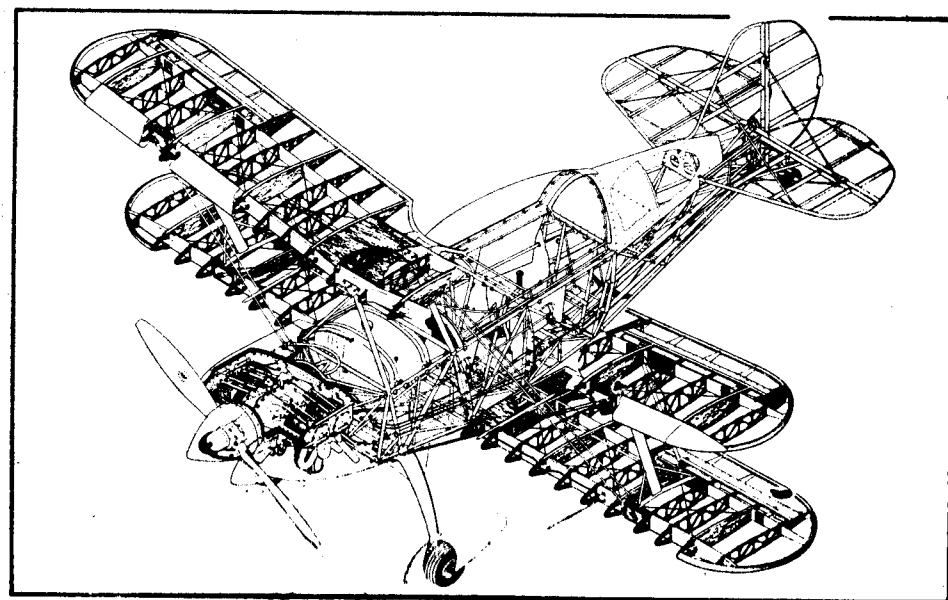
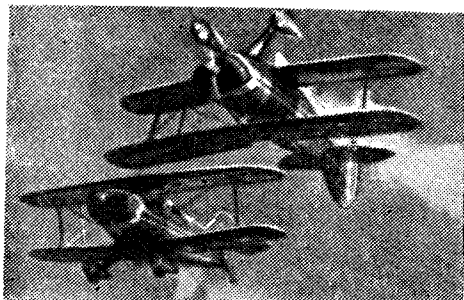


Fig. 12.48. Structura avionului de acrobație Christen Eagle, realizat după modelul Pitts Special S2A.





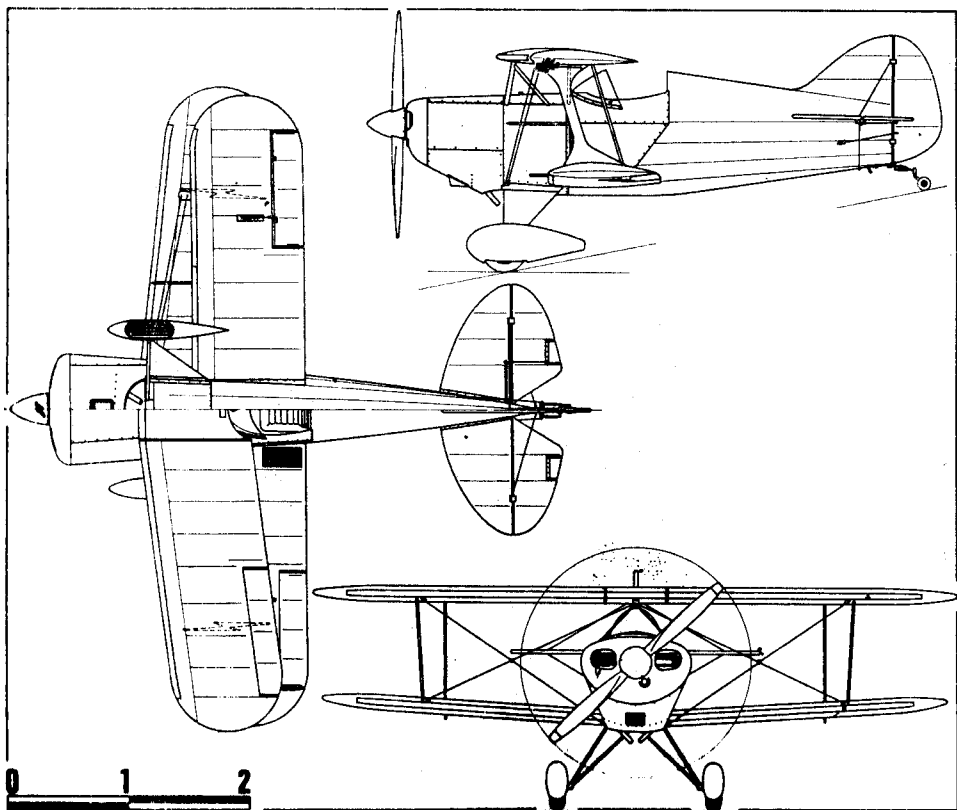
## PITTS SPECIAL S1S S.U.A.

Prototipul biplanului Pitts Special a fost proiectat în anii 1943–1944, când aparatul dispunea de un motor Continental de 90 CP (67 kW). Aparatul este certificat pentru construcțiile de amatori din S.U.A. în variantele S1D și S1E. Varianta S1S este produsă în piese și disponibilă montării de către constructorii amatori. Instalația de forță este asigurată de motoare mai puternice, de tip Lycoming IO-360 de 180 CP (134 kW). Micul biplan este prevăzut cu eleroane pe ambele planuri și este capabil de evoluții la accelerații de  $+9\text{ g}$ ,  $-4,5\text{ g}$ . Deosebit de maniabil, aparatul se află în dotarea mai multor echipe de acrobați din S.U.A., Canada, Anglia, Australia, R.F.G., Elveția, Noua Zeelandă. În anul 1972 Charlie Hillard și Gaffaney Mary obțin titlurile de campioni mondiali evoluind pe aparate S1S.

Avion monoloc, monomotor, biplan. Tren de aterizare fix, de tip bicicletă. Anvergură: 5,28 m; lungime: 4,73 m; înălțime: 1,91 m; suprafață portantă:  $9,15\text{ m}^2$ ; masă gol: 326 kg; masă maximă: 520 kg; viteză maximă: 285 km/h; viteză de croazieră: 227 km/h; viteză minimă: 103 km/h; viteză ascensională: 13,6 m/s; plafon: 6800 m; autonomie: 500 km.

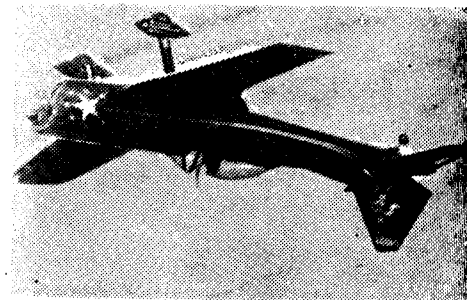
Încărcare alară:  $56,83\text{ kg/m}^2$ ; masă raportată:  $2,88\text{ kg/CP}$  ( $3,88\text{ kg/kW}$ ).

Factor de sarcină:  $+9/-4,5$ .



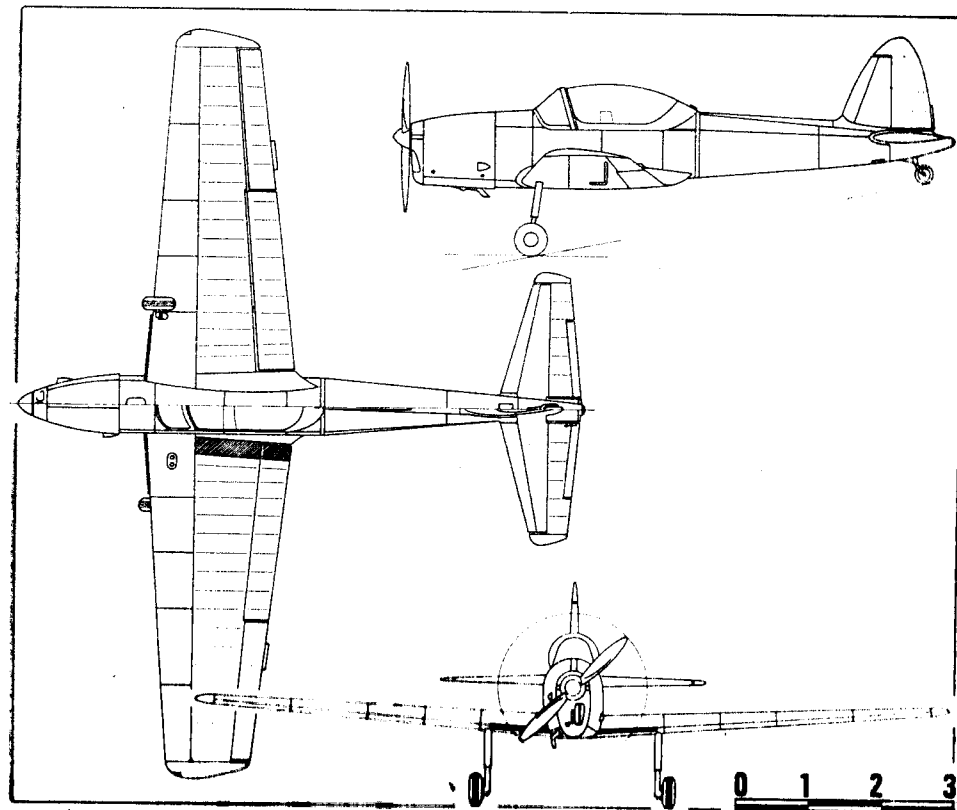
## DE HAVILLAND AIRCRAFT OF CANADA DHC-1 CHIPMUNK CANADA

Prototipul seriei DHC-1 a efectuat primul zbor în mai 1946, echipat cu un motor Gipsy Major 1c de 142 CP (106 kW). Aparatul biloc a stat la baza unor serii de aparate de școală, fiind realizat în 1250 exemplare în Canada și Anglia. Datorită calităților de zbor, aparatul a fost echipat special pentru acrobație de înaltă clasă în variante monoloc, suferind, pe lângă remotorizări, și diverse modificări structurale și aerodinamice. Varianta Super Chipmunk DH 1B2 este echipată cu un motor Lycoming Go 435-C2B de 260 CP (195 kW), performanțele fiind mult superioare variantelor de școală. Aparatul a fost destinat participării la CMAA din anii 1966 și 1968 a concurentului american Harold Krier. În imagine este prezentat aparatul „Super Munk” pilotat în zbor pe spate peste Caniul minciii de pilotul Nigel Brendish, actual campion de durată în zbor pe spate.



Avion biloc (monoloc), monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare fix (neescamotabil), tip bicicletă. Anvergură: 10,46 m (9,65 m); lungime: 7,75 m (8,23 m); înălțime: 2,13 m (2,13 m); suprafață portantă:  $16\text{ m}^2$  ( $15,9\text{ m}^2$ ); masă gol 526 kg (712 kg); masă maximă 875 kg (907 kg); viteză maximă: 223 km/h (300 km/h); viteză minimă: 85 km/h (85 km/h); viteză ascensională: 4,5 m/s (12 m/s) plafon: 5250 m (7160 m); distanță de zbor: 780 km (1000 km)

Încărcare alară:  $54,7\text{ kg/m}^2$  ( $56,6\text{ kg/m}^2$ ); masă raportată:  $6,15\text{ kg/CP}$  ( $3,48\text{ kg/CP}$ );  $8,25\text{ kg/kW}$  ( $4,65\text{ kg/kW}$ ).





**JAKOVLEV Yak-18PM**  
U.R.S.S.

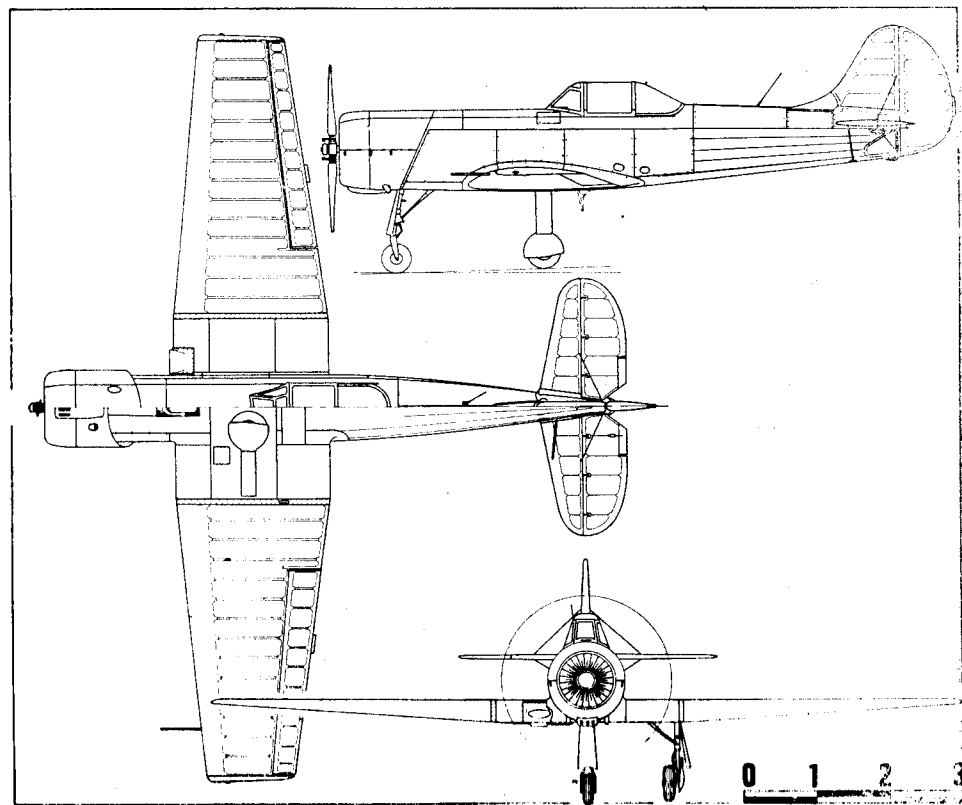
Ediția a IV-a a CMAA de la Moscova, 1966, a marcat un important succes al constructorilor și zburătorilor sovietici. Pilotind un avion Yak-18PM, V. Martemianov devine campion mondial, la fel și coechipiera acestuia, G. Kortsuganova, la probele pentru femei.

Yak-18PM este o versiune a avionului de acrobație Yak-18P, realizat special pentru acrobație de performanță în anul 1959. La edițiile anterioare Yak-18P se prezintă bine, dar nu reușește să depășească punctajul realizat de cehi, unguri și spanioli, care au evoluat pe aparate de tip Zlin 126A și Zlin 226A. Yak-18PM va sta la baza generațiilor următoare de aparate de acrobație de înaltă clasă: Yak-18PS, Yak-50, ce se vor clasa în fruntea clasamentelor la edițiile a VI-a și a VIII-a. Avionul este echipat cu un motor de tip AI-14 RF de 300 CP (225 kW).

Avion monoloc, monomotor, monoplan, cu aripa jos. Tren de aterizare escamotabil, de tip triciclu. Anvergură: 10,80 m; lungime: 8,38 m; înălțime: 3,35 m; suprafață portantă: 16,5 m<sup>2</sup>; masă gol: 780 kg; masă maximă: 1100 kg; viteză maximă: 320 km/h; viteză de croazieră: 265 km/h; viteză minimă: 90 km/h; viteză ascensională: 10,00 m/s; plafon: 5000 m; distanță de zbor: 800 km.

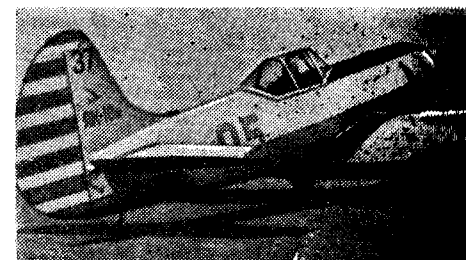
Încărcare alară: 66,5 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 3,67 kg/CP (4,88 kg/kW).

Factor de sarcină: +9/-6.



**JAKOVLEV Yak-50-prototip**  
U.R.S.S.

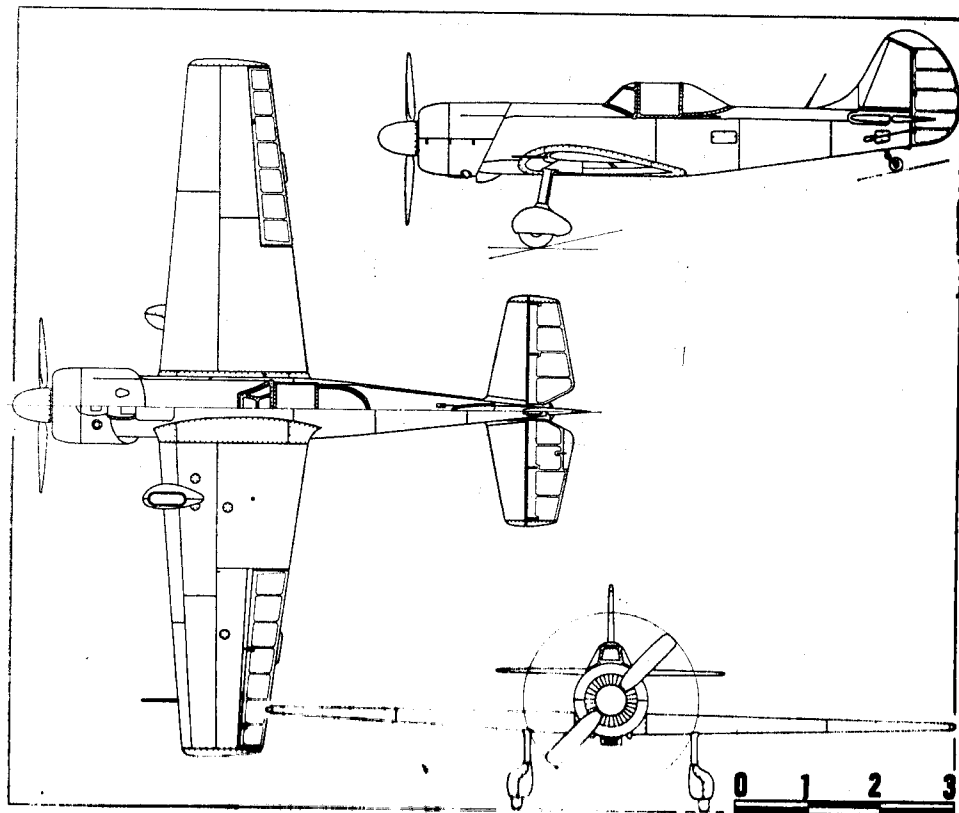
Construcțiile Yakovlev, cunoscute în întreaga lume, au la bază avionul de școală, biloc, Yak-18, construit în anul 1946. Dezvoltat într-o gândire sistemică, motorizat corespunzător și permanent adaptat la noile cerințe ale programului, Yak-18 este construit în numeroase variante: Yak-18, Yak-18U, Yak-18A, Yak-18P, Yak-18PM, Yak-18PS, Yak-18T. Avionul Yak-50 s-a construit în mai multe variante prototip și în mare serie. Complet metalic, cu aripa cu diedru mic, aparatul și-a dovedit calitățile în mai multe ediții ale CMAA, surclasând concurenți potențiali, forțând astfel numeroși constructori la realizarea de noi și noi aparate competitive. Realizat în mare serie, Yak-50 a dat posibilitatea antrenării unui foarte mare număr de piloți de performanță din U.R.S.S., R.D.G și Polonia. Instalația de forță este asigurată de un motor M-14P de 360 CP (265 kW).

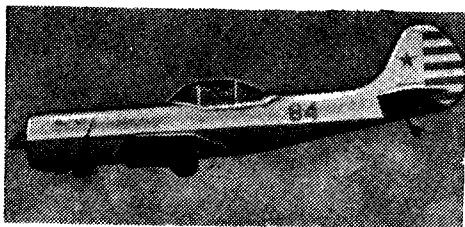


Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare fix, de tip biciclu. Elice bipală cu pas variabil. Anvergură: 9,50 m; lungime: 7,68 m; înălțime: 3,10 m; suprafață portantă: 15,00 m<sup>2</sup>; masă gol: 765 kg; masă maximă: 900 kg; viteză maximă: 420 km/h; viteză minimă: 70 km/h; viteză ascensională: 16,00 m/s; plafon: 5500 m; distanță de zbor: 500 km.

Încărcare alară: 60 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 2,5 kg/CP (3,4 kg/kW).

Factor de sarcină: +9/-6.





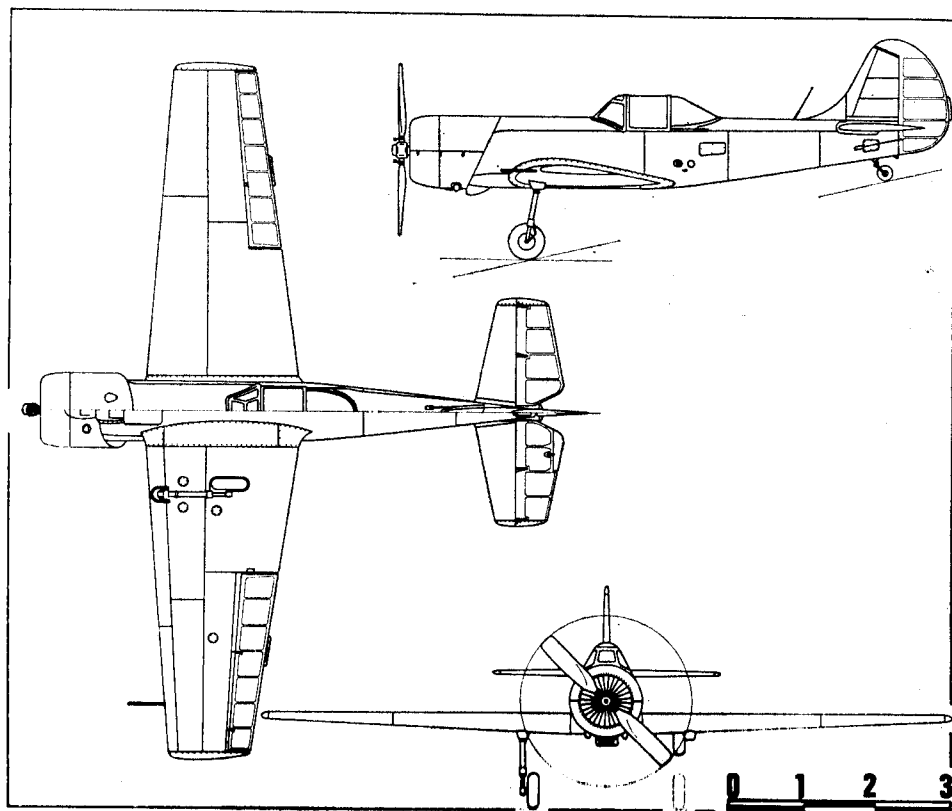
**JAKOVLEV Iak-50**  
U.R.S.S.

Ediția a VIII-a de la Kiev, 1976, a CMAA se dovedește din nou deosebită pentru echipele sovietice, Viktor Lezko și Lidia Jaikova, zburind pe aparate de tip Iak-50, clasându-se în fruntea clasamentului și obținând titlurile supreme de campioni. Avioanele din producția de serie erau echipate cu motoare M-14P de 360 CP (265 kW) și nu prezentau amenajări speciale. Trenul de aterizare, de tip biciclu, era escamotabil. Complet metalic, avionul prezintă o aripă fină cu profil Clark Yh, cu grosimea relativă de 14,4% la încastrare și 9% la vârful planurilor. Depășit în ediția a X-a de Zlin 50, Iak-50 revine în fruntea clasamentului în anul 1982, cu prilejul ediției a XI-a a CMAA din Austria. La această ediție, Mihail Molcsanjuk testează în condiții de concurs prototipul unui nou aparat de acrobație, Iak-55, care a fost trecut în producție de preserie pentru campionatul de acrobație din 1984, unde a avut o comportare notabilă.

Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare escamotabil, de tip biciclu. Elice bipală V-530 TAD-35 de 2,4 m diametru cu reductor R-2 și pas variabil. Anvergură: 9,5 m; lungime: 7,68 m; înălțime: 2,25 m; suprafață portantă: 15,00 m<sup>2</sup>; masă gol 765 kg; masă maximă: 900 kg; viteză maximă: 420 km/h; viteză de croazieră: 320 km/h; viteză minimă: 70 km/h; viteză ascensională: 16 m/s; plafon: 5500 m; distanța de zbor: 500 km.

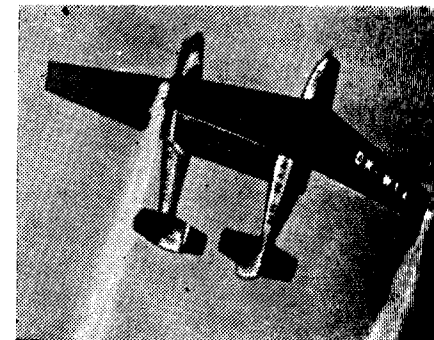
Încărcare alară: 60 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 2,5 kg/CP (3,4 kg/kW).

Factor de sarcină: +9/-6.

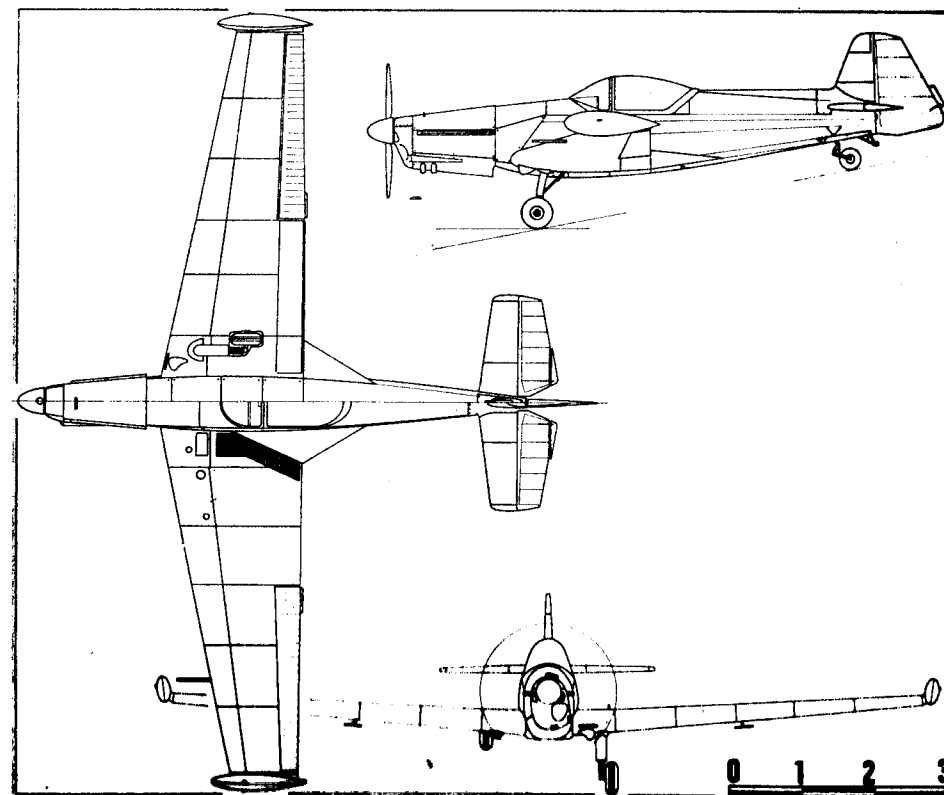


**ZLIN 526A / 526AS / 526AFM**  
R.S.C.

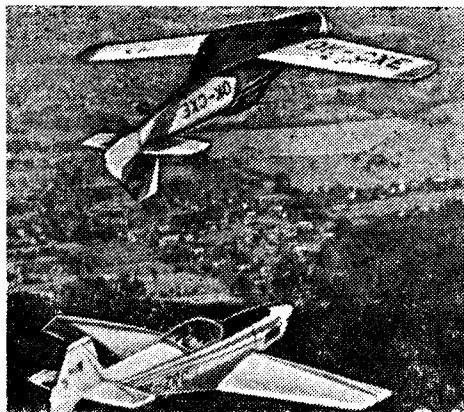
Rezultat al unei evoluții cu serioase baze tehnice, avionul de acrobație Zlin 526AS are la bază experiența acumulată de constructorii de la uzinele „Moravan”. Primul campion mondial la acrobație, Ladislav Bezak, și-a câștigat titlul zburind pe un avion de școală Zlin 226T. „Trenér-6”, construit în anul 1956. Uzinele „Moravan” construiau încă din anul 1946 în producție de serie avionul de școală Zlin 122. Au urmat variante din ce în ce mai evoluate: Z-26 „Trenér”, Z-126 „Trenér-2”, Z-226A „Akrobat”, Z-226AS „Akrobat Special”, Z-226T „Trenér-6”, Z-326 „Trenér Master”, Z-326A „Akrobat”, Z-526, Z-526A „Akrobat”, Z-526AS „Akrobat Special”, ... Zlin 526AS este echipat cu un motor Walter Minor 6III de 160 CP (118 kW).



Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare escamotabil, de tip biciclu. Elice bipală cu pas variabil și regulator de turație. Anvergură: 10,59 m; lungime: 7,8 m; suprafață portantă: 15,45 m<sup>2</sup>; masă gol: 650 kg; masă maximă: 780 kg; viteză maximă: 240 km/h; viteză de croazieră: 208 km/h; viteză ascensională: 6,00 m/s; plafon: 6000 m; distanța de zbor: 850 km; încărcare alară: 50,5 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 4,87 kg/CP (6,6 kg/kW). Factor de sarcină: +6/-3.







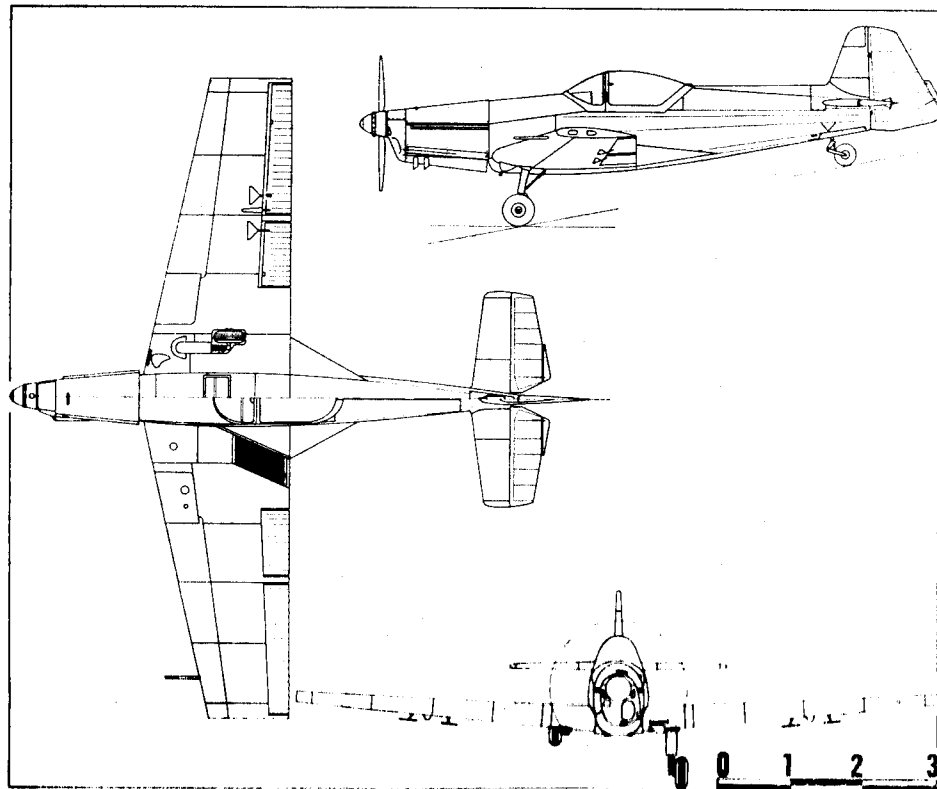
## ZLIN 526AFS

R.S.C.

Cu modelul Zlin 526AFS, construit în anul 1970, constructorii de la Uzinele „Moravan” încearcă să dea un răspuns competent la programul de acrobație modern. Prevăzut cu o aripă total nouă, cu profil gros, cu anvergura mai mică, de 8,84 m, cu eleroane și flapsuri interconectabile, Zlin 526AFS se fabrică în serie. În primii doi ani de producție s-au construit 45 exemplare, iar apoi producția a continuat susținut, aparatele echipând formațiile de acrobație a mai multor țări socialiste, Cehoslovacia, România, Germania Democrată, Polonia, Ungaria și fiind testate de diverși piloți particulari din Anglia, Italia, S.U.A, Franța. Echipat cu un motor Avia M-137 de 180 CP (135 kW), aparatul demonstrează reale calități pentru acrobație.

Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare escamotabil, de tip biciclu. Elice bipală Avia V-503A cu pas variabil și regulator de turație. Anvergură: 8,84 m; lungime: 7,81 m; înălțime: 1,90 m; suprafață portantă: 13,8 m<sup>2</sup>; masă gol: 605 kg; masă maximă: 840 kg; viteză maximă: 350-305 km/h; viteză de croazieră: 216 km/h; viteză minimă: 100 km/h; viteză ascensională: 9,0 m/s; plafon: 5800 m; distanță de zbor: 700 km.

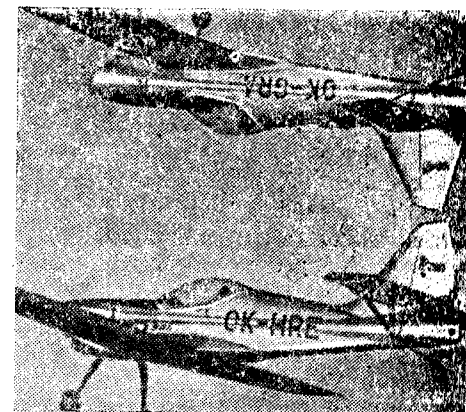
Încărcare alară: 60,86 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 4,3-4,66 kg/CP (6,22 kg/kW).  
Factor de sarcină: +7/-4,5.



## ZLIN 50

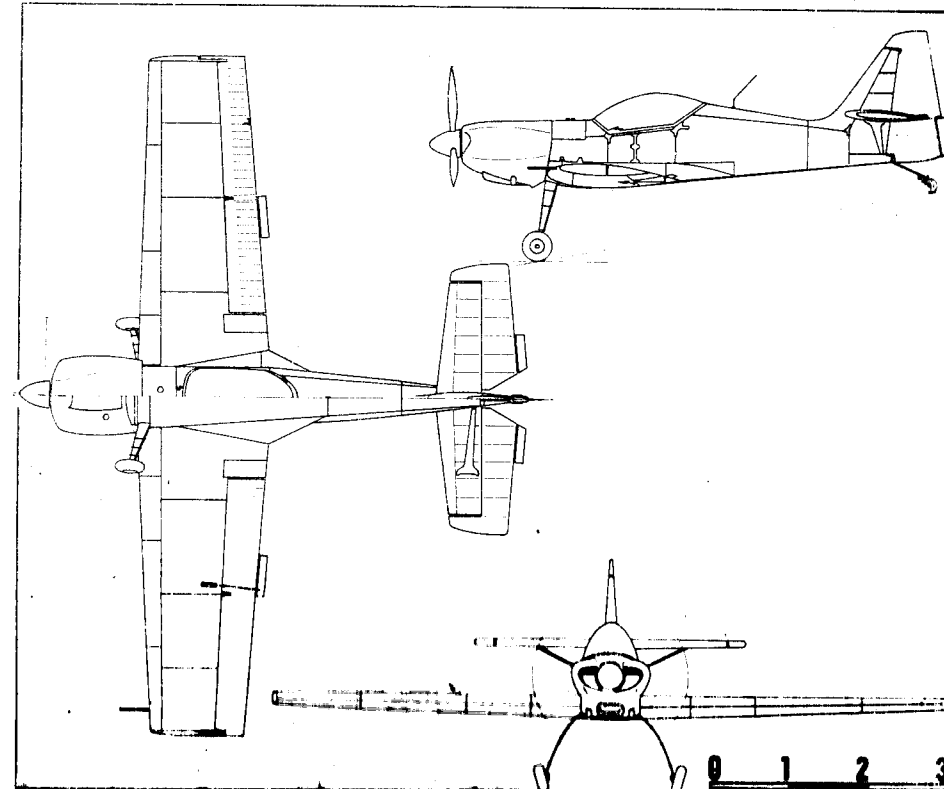
R.S.C.

Paralel cu producția de mare serie a avioanelor de școală și de acrobație, din anul 1973 se încep la uzinele „Moravan” studiile pentru un avion de acrobație de performanță, capabil să concureze în condiții egale cu celelalte aparate înscrise la CMAA. Astfel în anul 1975, la 18 iulie, Zlin 50 efectua primul zbor de încercare. După teste, aparatul este construit în serie restrânsă pentru echipele de piloți acrobați din România, Polonia, Ungaria, R.F.G. și alți concurenți individuali ... Aparatul, total nou, este echipat cu un motor Avco Lycoming AEIO-540-D4B5 cu reductor, de 260 CP (195 kW). Aripa cu profil gros, NACA 0018/0012, este prevăzută cu suprafețe de comandă interconectabile. Aparatul se află în fruntea clasamentelor CMAA la edițiile a IX-a, a X-a și a XI-a.



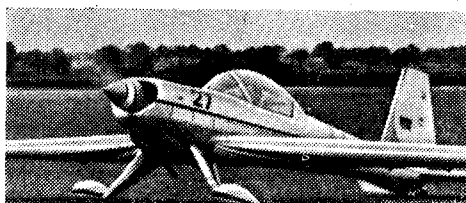
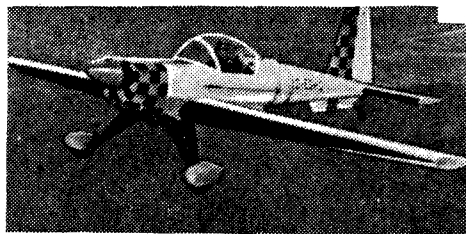
Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare fix, de tip biciclu pe arc din titan. Elice tripală de tip Hoffmann HO-V 123K-F/200 All. Anvergură: 8,58 m; lungime: 6,62 m; înălțime: 1,98 m; suprafață portantă: 12,5 m<sup>2</sup>; masă gol: 570 kg; masă maximă: 720 kg; viteză maximă: 300 km/h (337 km/h); viteză de croazieră: 240 km/h; viteză minimă: 98 km/h; viteză ascensională: 12 m/s; plafon: 6000 m; distanță de zbor: 640 km.

Încărcare alară: 57,6 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 2,76 kg/CP (3,71 kg/kW).  
Factor de sarcină: +9/-6.



## HIRTH AKROSTAR

R.F.G.

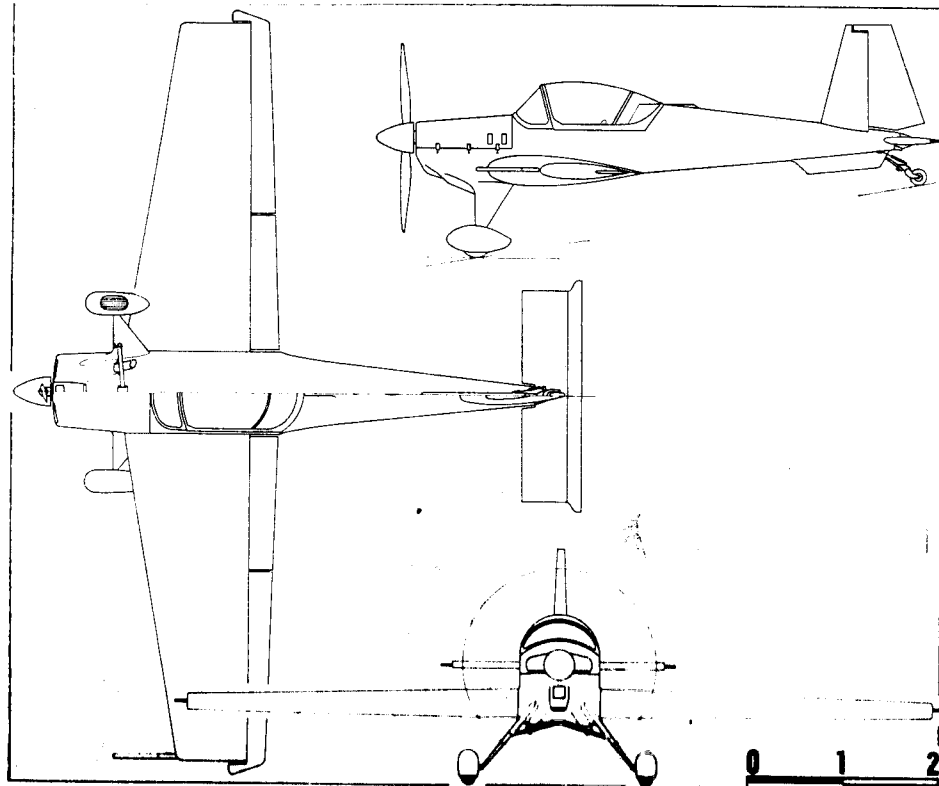


Prototipul aparatului Hirth Akrostar a efectuat primul zbor la 16 aprilie 1970, la acea dată pe banda de montaj aflându-se alte nouă aparate destinate echipării reprezentativelor de acrobație aeriană din R.F.G. și Elveția. De concepție total nouă, aparatul prezintă eleroane și vâleți cu sistem de interconexiune, și profundor de tip basculant. Pentru aripă a fost ales un profil simetric, cu grosimea relativă de 18%. Avionul prezintă reale calități de zbor acrobatic. Instalația de forță este asigurată de un motor Franklin 6A-350 Cl de 220 CP (165 kW).

Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare fix, de tip biciclu. Elice bipală Hartzell HC-2yF-4 cu turație constantă. Anvergură: 8,28 m; lungimea: 6,11 m; înălțime: 1,78 m; suprafață portantă: 10,34 m<sup>2</sup>; masă gol: 520 kg; masă maximă: 630 kg; viteză maximă: 305 km/h; viteză de croazieră: 273 km/h; viteză minimă: 95 km/h; viteză ascensională: 14,3 m/s; plafon: 6000 m; distanță de zbor: 610 km.

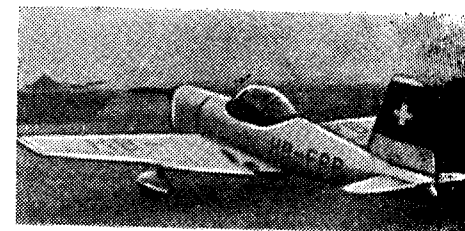
Încărcare alară: 60,93 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 2,86 kg/CP (3,81 kg/kW).

Factor de sarcină: +8/-6.

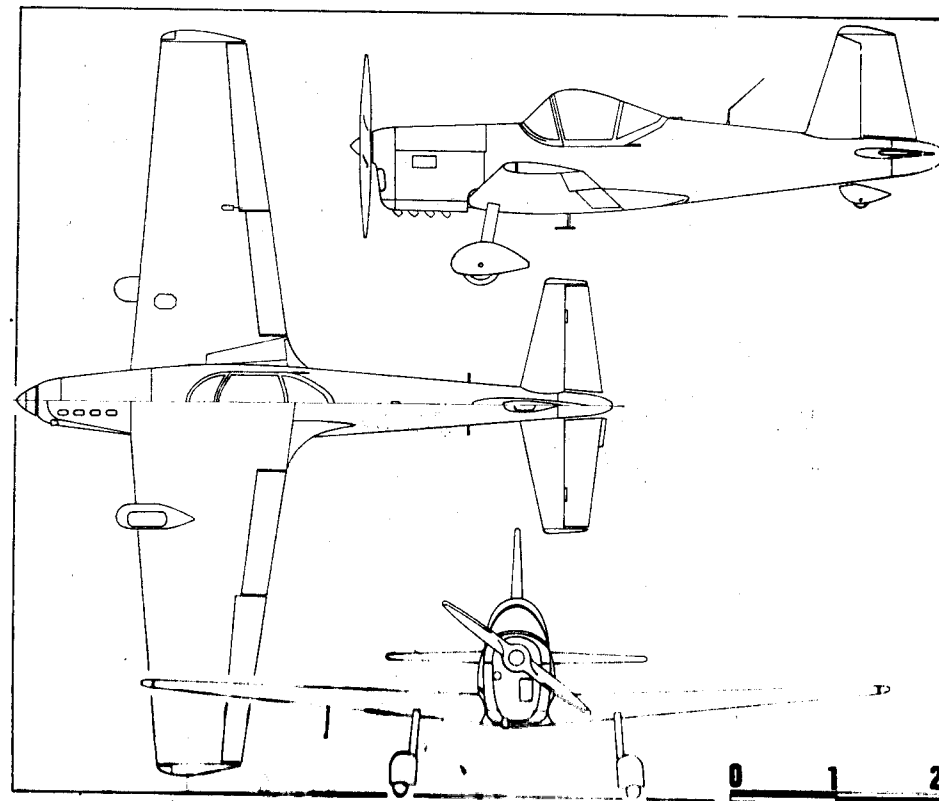


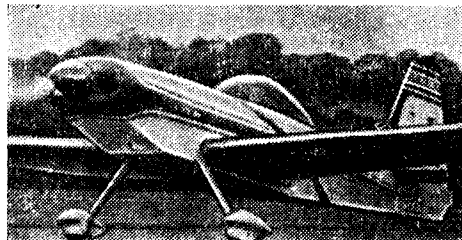
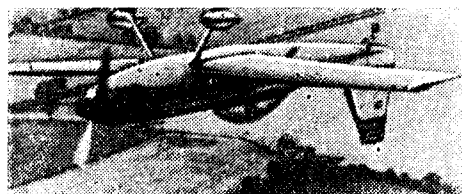
## KZ-VIII DANEMARCA

Prezent la ediția din anul 1968 a CMAA avionul KZ-VIII a fost pilotat de acrobați din Elveția și Anglia. Special construit pentru acrobație de performanță, avea aripa cu profil subțire cu eleroane și flapsuri interconectabile, fiind unul dintre primele aparate pe care s-a experimentat acest sistem, preluat apoi de alți constructori. Instalația de forță era asigurată de un motor DH Gipsy Major 10 de 145 CP (109 kW), care antrena o elice din lemn cu pas fix. Ușor și elegant, din materiale tradiționale, aparatul este un ultim reprezentant al avionului de acrobație „clasic”. Apariția în competiții a noilor generații de avioane de acrobație a determinat renunțarea la construirea în serie a aparatului KZ-VIII.



Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare fix, de tip biciclu. Elice bipală cu pas fix. Anvergură: 7,2 m; lungime: 5,75 m; suprafață portantă: 8,65 m<sup>2</sup>; masă gol: 407 kg; masă maximă: 540 kg; viteză maximă: 275 km/h; viteză de croazieră: 250 km/h; viteză minimă: 75 km/h; viteză ascensională: 8 m/s. Încărcare alară: 62 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 3,9 kg/CP (5,27 kg/kW).



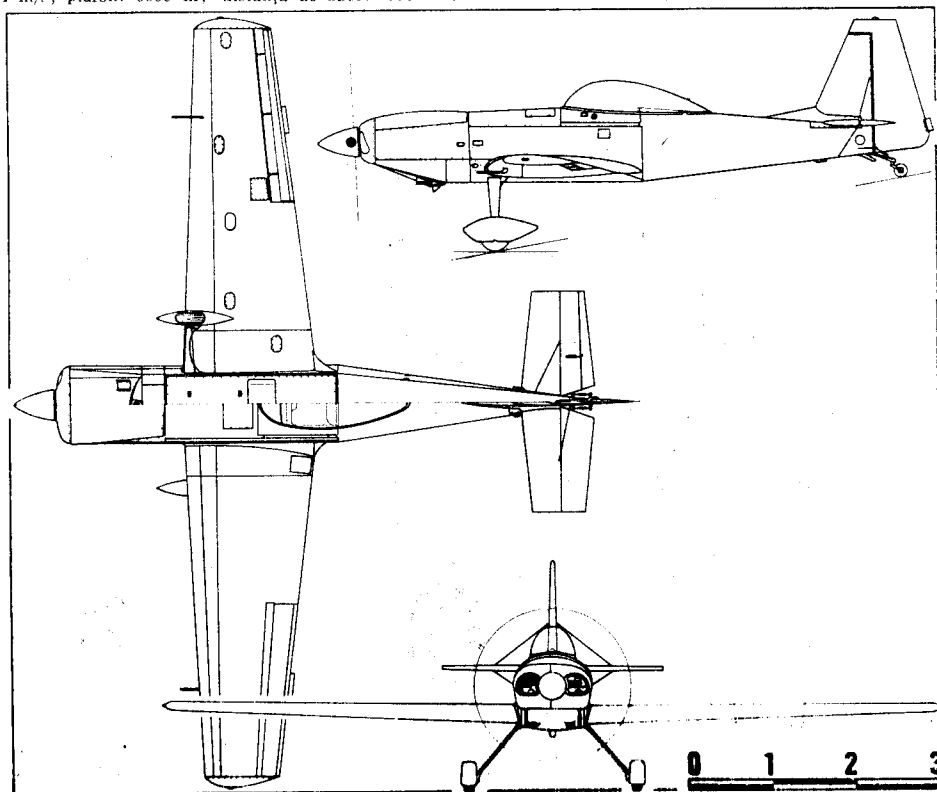


## SPINKS AKROMASTER S.U.A.

Spinks Akromaster, realizat de M. H. Spinks, a fost prezentat la ediția a VI-a a CMAA de la Hullaington — Anglia, pilotat de Charlie Hillard, participant și la edițiile anterioare din 1966 și 1968. Alături de Pitts Special, de Havilland Chipmunk și Bücker Tungmeister, Akromaster a fost introdus în echipa S.U.A. ca acrobat specializat. Akromaster era echipat cu un motor Lycoming AIO-360-A1A de 200 CP (150 kW). Aripa prezenta un profil subțire de tip NACA 23013 la încastrare și NACA 21315 la capul planului; profundorul extrem de subțire, NACA 66009.

Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripă jos. Tren de aterizare fix, de tip biciclu. Elice bipală tip 74 Hartzell. Anvergură: 9,15 m; lungime: 7,92 m; înălțime: 1,98 m; suprafață portantă: 11,51 m<sup>2</sup>; masă gol: 589 kg; masă maximă: 714 kg; viteză maximă: 310 km/h; viteză minimă: 98 km/h; viteză ascensională: 11 m/s; plafon: 5500 m; distanță de zbor: 890 km.

Încărcare alară: 62 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 3,5 kg/CP (4,76 kg/kW).  
Factor de sarcină: +9/-9.



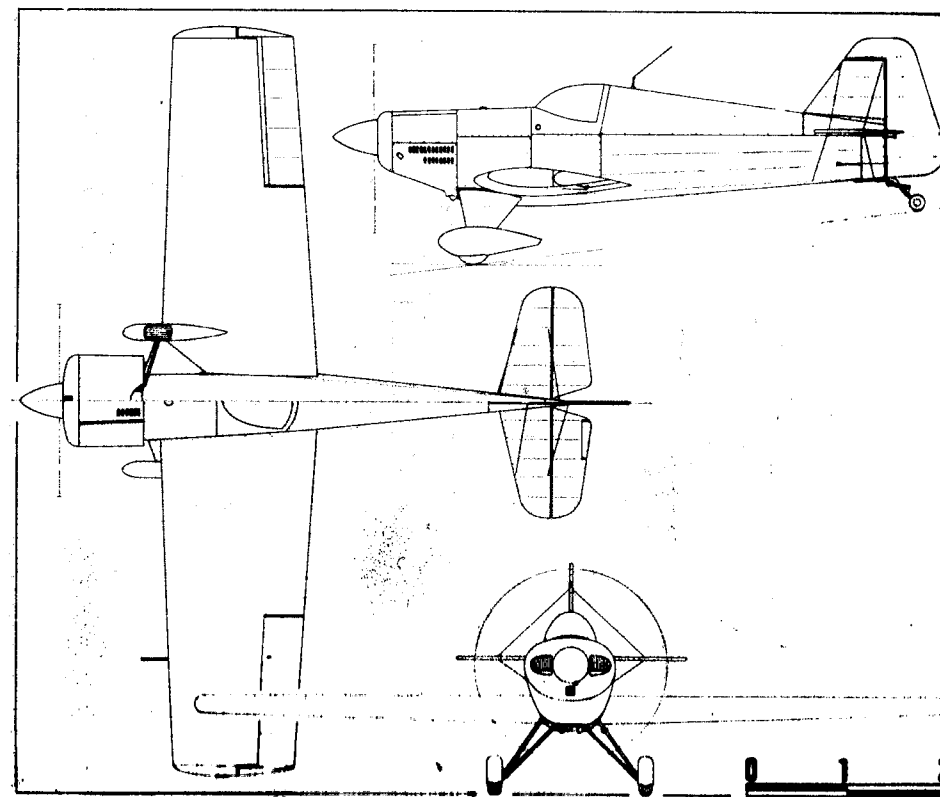
## KRAFT SUPER FLI S.U.A.

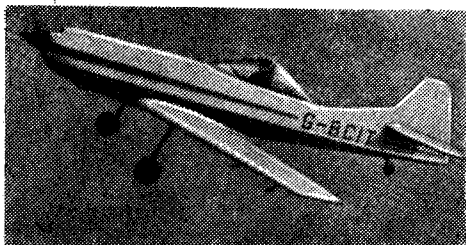
Avionul de acrobație Super Fli a fost proiectat și construit de Phil Kraft, fost campion de acrobate modele radiocomandate. Aparatul a efectuat unele zboruri în anul 1974 și a fost prezentat la multe ediții ale concursurilor americane de la Oshkosh, unde a fost apreciat pozitiv de numeroși piloți acrobați americani. Aparatul poate fi construit și de amatori, planurile acestuia fiind certificate de EAA (Experimental Aircrafts Association) și de FAR pentru construcțiile de amatori. Aparatul prezintă o aripă cu profil gros, NACA 63018 la încastrare și NACA 63015 la vârful planului, aceasta fiind prevăzută doar cu eleroane. Instalația de forță este asigurată de un motor Avco-Lycoming IO-360-A1D de 200 CP (150 kW).



Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripă jos. Tren de aterizare fix, de tip biciclu. Elice bipală Hartzell. Anvergură: 7,47 m; lungime: 6,10 m; înălțime: 1,75 m; suprafață portantă: 9,61 m<sup>2</sup>; masă gol: 448 kg; masă maximă: 635 kg; viteză maximă: 322 km/h; viteză de croazieră: 265 km/h; viteză minimă: 65 km/h; viteză ascensională: 15,2 m/s; plafon: 3660 m; distanță de zbor: 483 km.

Încărcare alară: 66 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 3,17 kg/CP (4,2 kg/kW).  
Factor de sarcină: +9/-9.



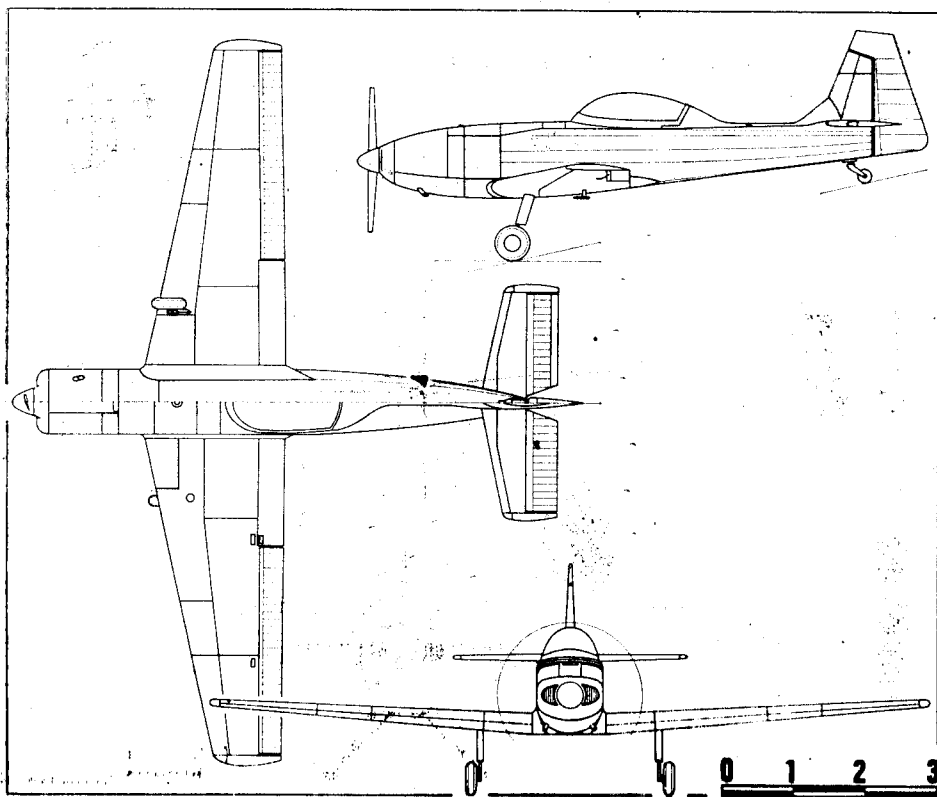


## CRANFIELD A1 ANGLIA

Cranfield A1, avion ideal de acrobație, este de fapt rezultatul proiectului de diplomă al studenților G. Potter și R. Ward de la Cranfield College of Aeronautics din Anglia. În probleme de pilotaj a fost consultat Neil Williams, pilot acrobat pe Zlin. Motorul indicat a fost un RR Continental IO 360D de 200 CP (150 kW). Primele zboruri au fost efectuate, în anul 1969, aparatul nereușind să se ridice peste nivelul tehnic al celorlalte avioane de acrobație. Prezentat la ediția a VIII-a a CMAA de la Kiev, aparatul se dovedește submotorizat și în anul 1977 se echipează cu un nou motor, Lycoming IO540D de 280 CP (209 kW). În cele două variante, MkI și MkII, aparatele au fost încercate în zbor de Neil Williams și Alan Curtis, în competiții aparatele nereușind să ajungă pe locurile fruntașe.

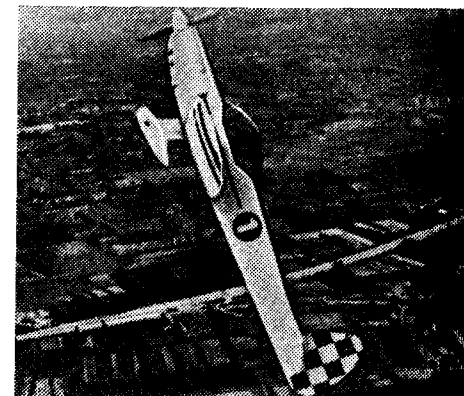
Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare fix, de tip biciclu. Elice tripală Hartzell HC-C2YF de 1,9 m diametru. Anvergura: 10 m; lungime: 8,05 m; înălțime: 2,7 m; suprafață portantă: 15 m<sup>2</sup>; masă gol: 770 kg (850 kg); masă maximă: 920 kg (1000 kg); viteză maximă: 245 km/h (275 km/h); viteză minimă: 84 km/h (90 km/h); viteză ascensională: 7,3 m/s (12 m/s); plafon: 5000 m; distanță de zbor: 200 km.

Încărcare alară: 61 kg/m<sup>2</sup> (66 kg/m<sup>2</sup>); masă raportată: 4,6 kg/CP (3,57 kg/CP); 6,13 kg/kW (4,78 kg/kW); Factor de sarcină: +9/-6 (+7/-4).



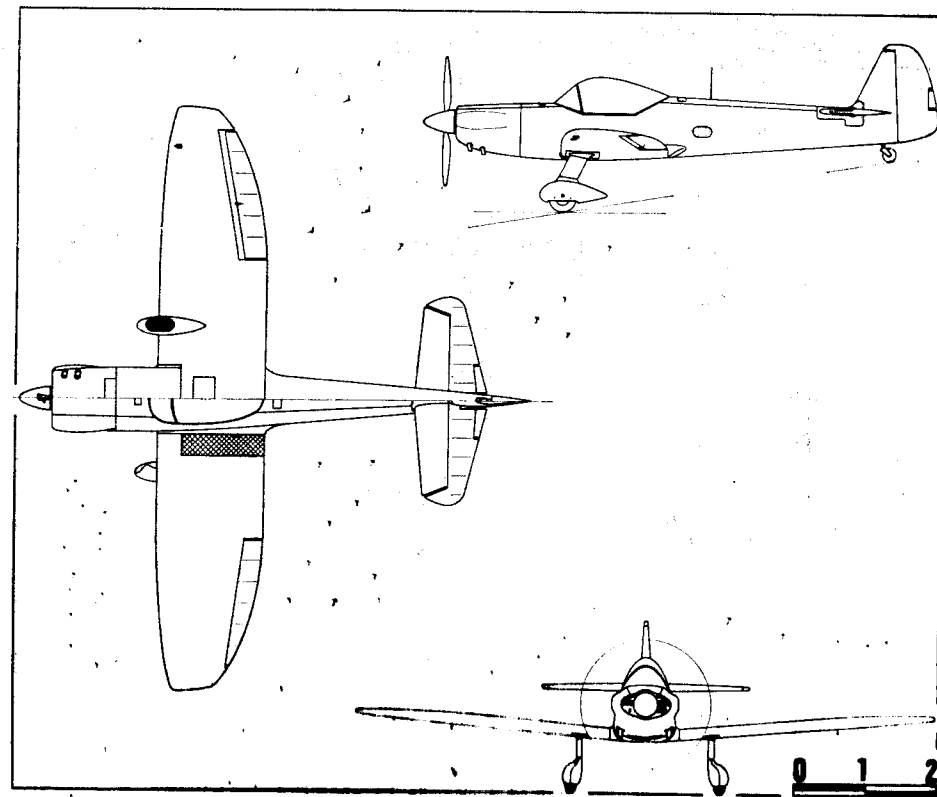
## MUDRY CAP-20 FRANȚA

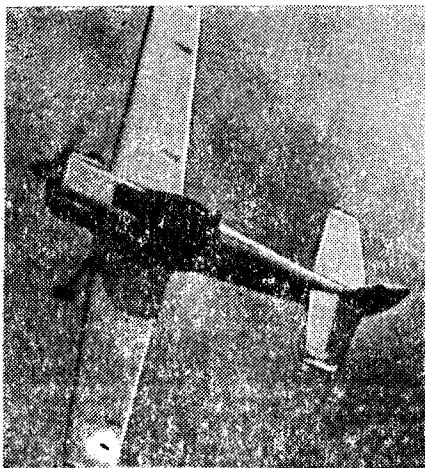
Primul zbor al prototipului CAP-20 a fost efectuat la 29 iulie 1969, de atunci aparatul participând la toate edițiile CMAA în diverse variante, suferind modificări de structură aerodinamică și remotorizări. CAP-20 este echipat cu un motor Lycoming AI0-360 de 200 CP (150 kW), iar CAP-20L cu motor AI0 360 de 180 CP (134 kW). În producția standard se revine la motorul de 200 CP (150 kW), avioanele CAP-20 LS-200 fiind produse în serie restrânsă.



Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare fix, de tip biciclu. Elice bipală Hartzell HC-C2YK-1B de 1,83 m diametru. Anvergura: 8,04 m (7,43 m); lungime: 7,21 m (7,05 m); înălțime: 2,55 m (2,55 m); suprafață portantă: 10,85 m<sup>2</sup> (10,4 m<sup>2</sup>); masă gol: 614 kg (460 kg); masă maximă: 760 kg (600 kg); viteză maximă: 300 km/h (283 km/h); viteză de croazieră: 270 km/h (265 km/h); viteză minimă: 95 km/h (85 km/h); viteză ascensională: 10 m/s (13 m/s); plafon: 8000 m.

Încărcare alară: 70 kg/m<sup>2</sup> (57,6 kg/m<sup>2</sup>); masă raportată: 3,8 kg/CP (3,33 kg/CP); 5,06 kg/kW (4,47 kg/kW). Factor de sarcină: +8/-6.



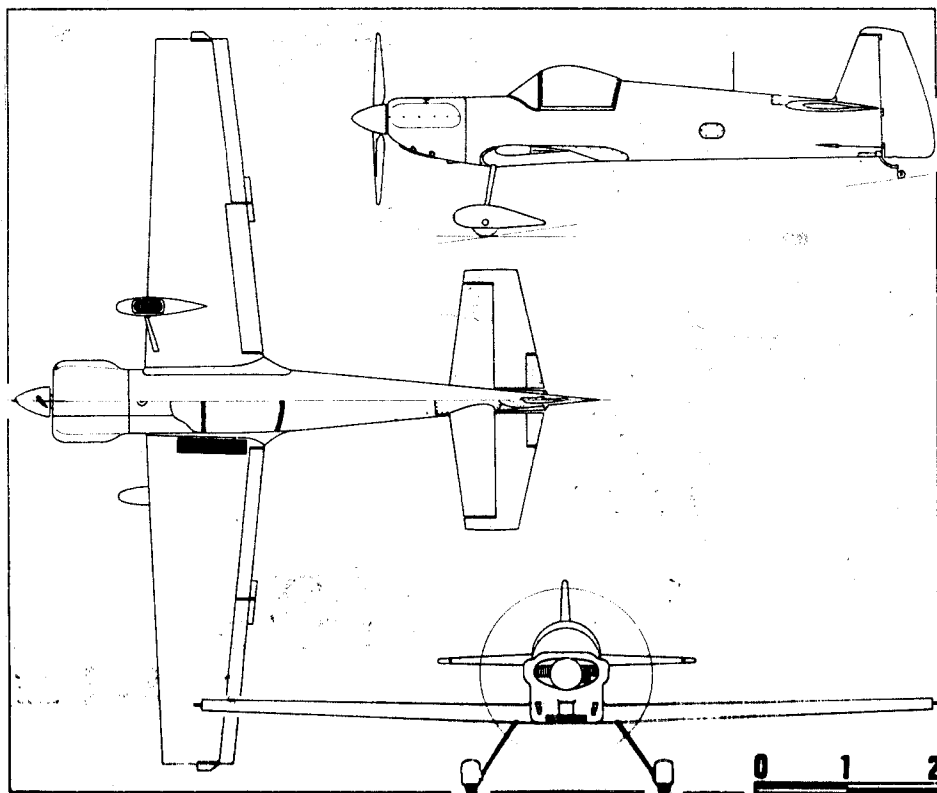


## MUDRY CAP-21 FRANȚA

Fuzelajul și instalația de forță de la avionul CAP-20L au stat la baza a două noi avioane de acrobație: ASA-200 și CAP-21, menite să facă față în competițiile internaționale la noile cerințe ale programelor de acrobație. La aparatul ASA-200 constructorii au optat pentru o aripă trapezoidală cu profil NACA 23015-23012. Pentru avionul CAP-21 este ales un profil special V16F, aceasta fiind prevăzută cu eleroane interconectabile cu voletii pe tot bordul de fugă. La ASA-200 aripa este prevăzută doar cu eleroane. Ambele aparate participă la edițiile CMAA din anii 1980, 1982 și 1984. La ultima ediție a CMAA, Louis Pena se clasează pe locul 11 în clasamentul general, pilotind un avion CAP-21.

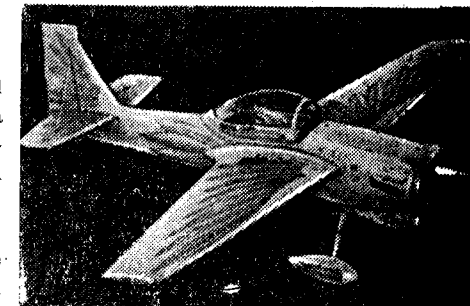
Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare fix, de tip biciclu. Elice bipală de tip Hartzell (bipală cu pas fix de tip Hoffman). Anvergură: 8,08 m (7,47 m); lungime: 6,45 m (6,46 m); înălțime: 1,52 m (1,52); suprafață portantă: 9,2 m<sup>2</sup> (9,2 m<sup>2</sup>); masă gol: 490 kg (420 kg); masă maximă: 600 kg (540 kg); viteză maximă: 320 km/h (350 km/h); viteză minimă: 85 km/h (90 km/h); viteză ascensională: 14 m/s (13 m/s).

Încărcare alară: 65,21 kg/m<sup>2</sup> (58,12 kg/m<sup>2</sup>); masă raportată: 3 kg/CP (2,7 kg/CP); 4 kg/kW (3,6 kg/kW).  
Factor de sarcină: +8/-6 (+9/-7).



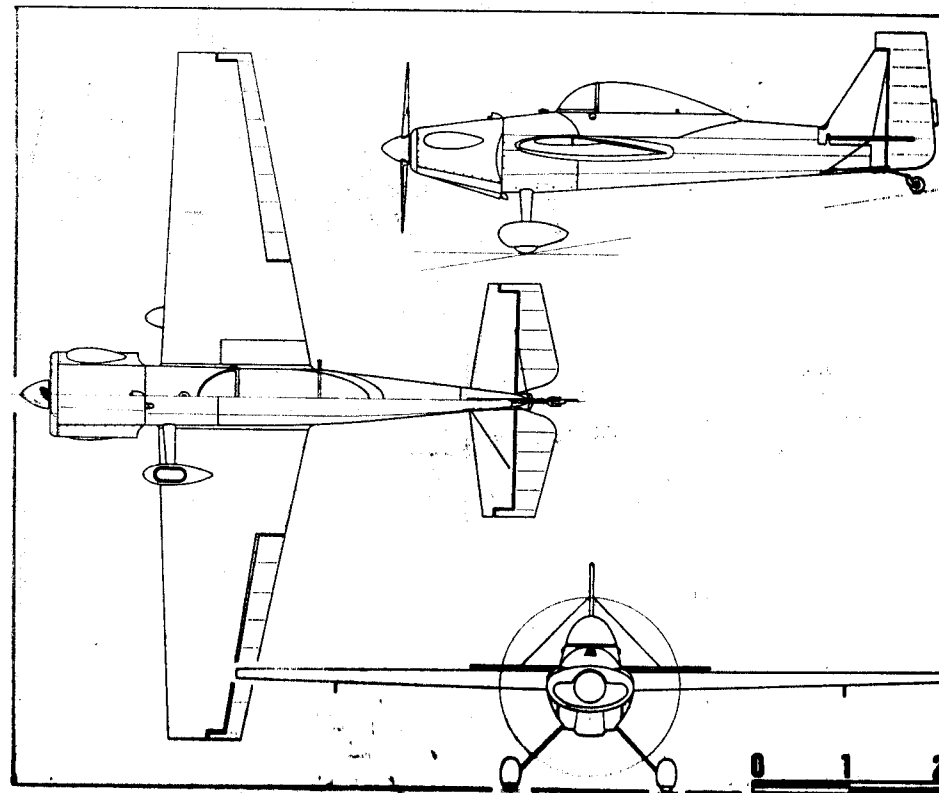
## STEPHENS AKRO S.U.A.

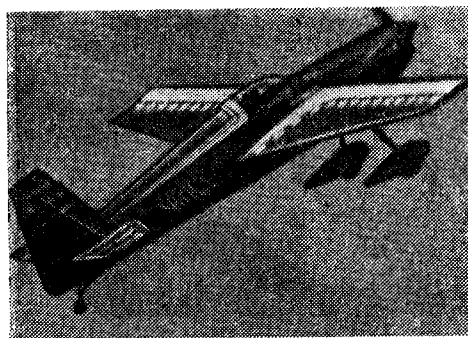
C. L. Stephens a proiectat și construit în anul 1967 aparatul ce avea să transmită o nouă direcție în soluția avionului de acrobație specializat, Stephens Akro, care a stat la baza unei largi generații de avioane cu aripă mediană: Laser 200, Super Star, Diabolo, Extra 230, Pace Spirit, realizate în mai multe variante prototip, la care au fost adoptate diverse profiluri pentru aripi și diverse motoare, în general puternice. Utilizând tehnologii moderne, Stephens folosește pentru aripă un profil subțire NACA 23012; direcția și profundorul prezintă profiluri foarte subțiri, hobanate, pentru a se asigura rezistența la solicitări în timpul evoluțiilor. Instalația de forță este asigurată de un motor Lycoming A10 360 A1A de 180 CP (134 kW).



Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa mediană. Tren de aterizare fix, de tip biciclu. Elice bipală de 1,9 m diametru. Anvergură: 7,47 m (7,4 m); lungime: 5,83 m (5,4 m); înălțime: 1,75 m (1,9 m); suprafață portantă: 8,7 m<sup>2</sup> (9 m<sup>2</sup>); masă gol: 376 kg (430 kg); masă maximă: 500 kg (620 kg); viteză maximă: 270 km/h; viteză minimă: 90 km/h; viteză ascensională: 15 m/s; plafon: 6000 m; distanță de zbor: 560 km.

Încărcare alară: 57,5 kg/m<sup>2</sup> (68,88 kg/m<sup>2</sup>); masă raportată: 2,8 kg/CP (3,1 kg/CP); 3,7 kg/kW (4,1 kg/kW).  
Factor de sarcină: +12/-11 (+7/-6).





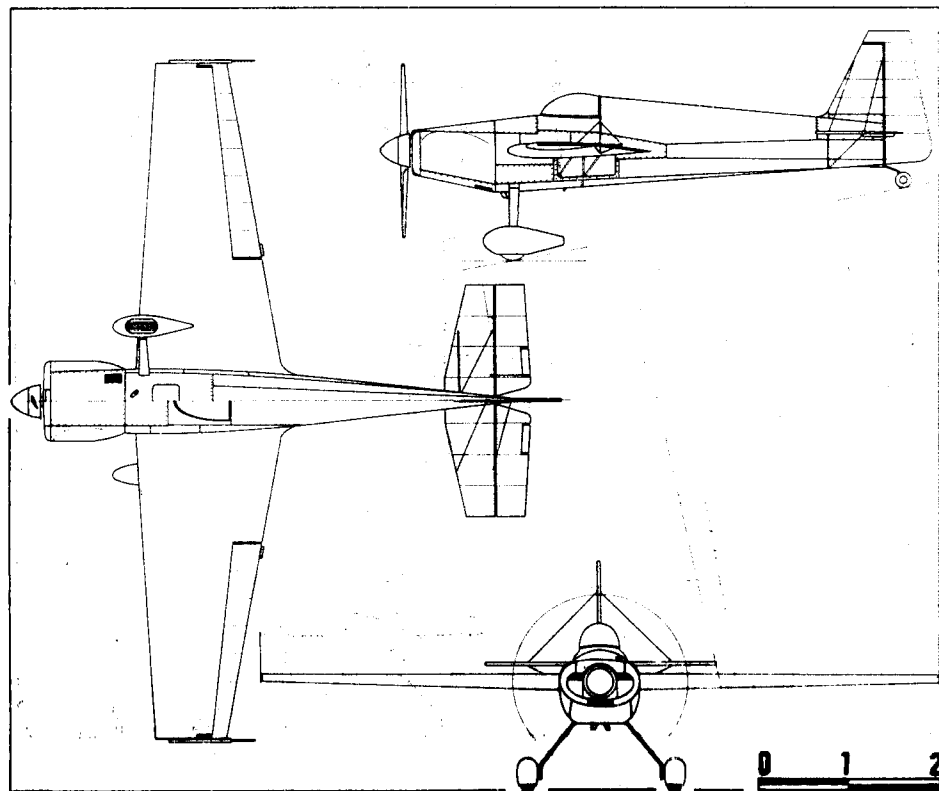
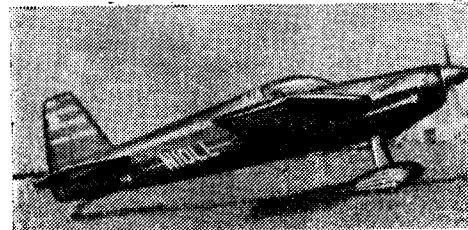
## STEPHENS-LOUDENSLAGER LASER 200 S.U.A.

Laser 200 este rezultatul modificării avionului construit de C. Stephens, la cererea lui Leonard (Leo) Loudenslager, pilot acrobat din S.U.A. Loudenslager este cel care în 1976, la CMAA de la Kiev, a demonstrat necesitatea de suprafețe vitrate suplimentare, care să asigure o mai bună evaluare a poziției în zbor de către piloți în timpul evoluțiilor. Laser 200 era prevăzut cu ferestre laterale la nivelul podelei și o fereastră pe intradosul fuzelajului. Tot pentru orientare în zbor, acesta introduce pătratul cu diagonale de la capul planului în locul liniilor trasate pe plexiglasul lateral al cabinei. Instalația de forță este asigurată de un motor Lycoming IO 360 A1A de 200 CP (150 kW).

Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripă mediană. Tren de aterizare fix, de tip biciclu. Elice bipală de tip Sensenich 7660 EM8 de 1,93m diametru. Anvergura 7,47m; lungime: 6,10m; înălțime: 1,93m; suprafață portanță: 8,7 m<sup>2</sup>; masă gol: 384 kg; masă maximă: 499 kg; viteză maximă: 322 km/h; viteză de croazieră: 274 km/h; viteză minimă: 105 km/h; viteză ascensională: 14 m/s.

Încărcare alară: 57,35 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 2,49 kg/CP (3,32 kg/kW).

Factor de sarcină: +10/-10.

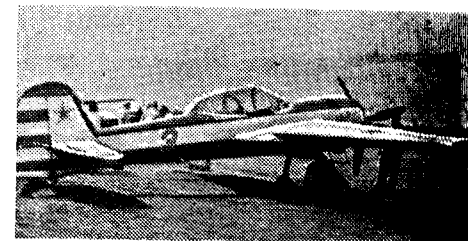


## IAKOVLEV Iak-55

U.R.S.S.

Avionul de acrobație Iak-55 a efectuat primele zboruri în anul 1981 și a fost prezentat oficial la a XI-raediție a CMAA de la Spitzerberg-Austria, 1982, unde aparatul a fost pilotat de pilotul de încercare Mihail Molcsanjuk. La ediția a XII-a a CMAA Uniunea Sovietică alinaiază echipele pe avioane Iak-55, la această ediție aparatele Iak-50 lipsind. Piloții se clasează pe locuri frun-tase: Halide Makagonova locul I în clasamentul general feminin, Viktor Smolin pe locul V și N. Nikitiuk pe locul VII în clasamentul general masculin. Aparatul, cu totul deosebit de celelalte avioane Iak, prezintă o structură cu elemente din titan, învelișuri metalice, o aripă cu profil gros NACA 23018 pe toată anvergura. Pentru profundor și ampenajul vertical constructorii

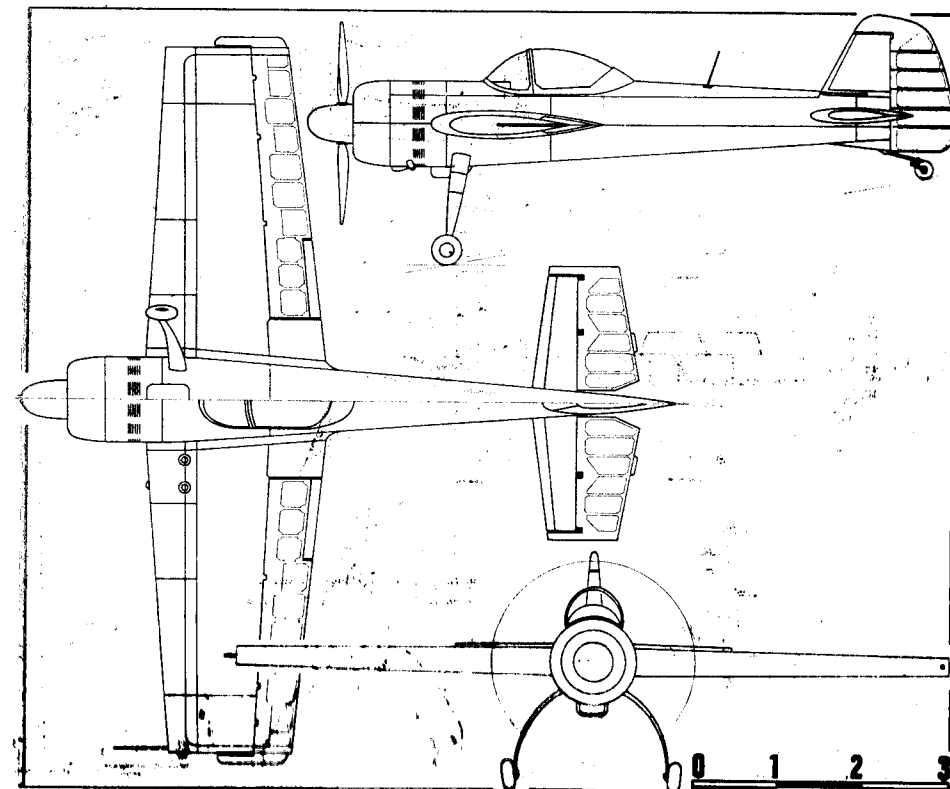
au optat tot pentru profile groase (15%), suprafețele comenzilor fiind generos dimensionate și corespunzător compensate static și aerodinamic. Instalația de forță este asigurată de un motor M 14R de 360 CP (264 kW), cu elice bipală la prototip și tripală la avioanele din preserie.

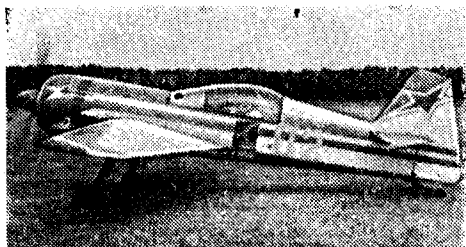


Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripă mediană. Tren de aterizare fix, de tip biciclu pe arc de titan. Anvergura: 8,2 m; lungime: 7,48 m; înălțime: 2,3 m; suprafață portanță: 14,3 m<sup>2</sup>; masă gol: 640 kg; masă maximă: 840 kg; viteză maximă: 320 km/h; viteză de croazieră: 260 km/h; viteză minimă: 120 km/h; viteză ascensională: 16 m/s; plafon: 5000 m; distanță de zbor: 550 km.

Încărcare alară: 58,7 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 2,3 kg/CP (3,16 kg/kW).

Factor de sarcină: +9/-9.





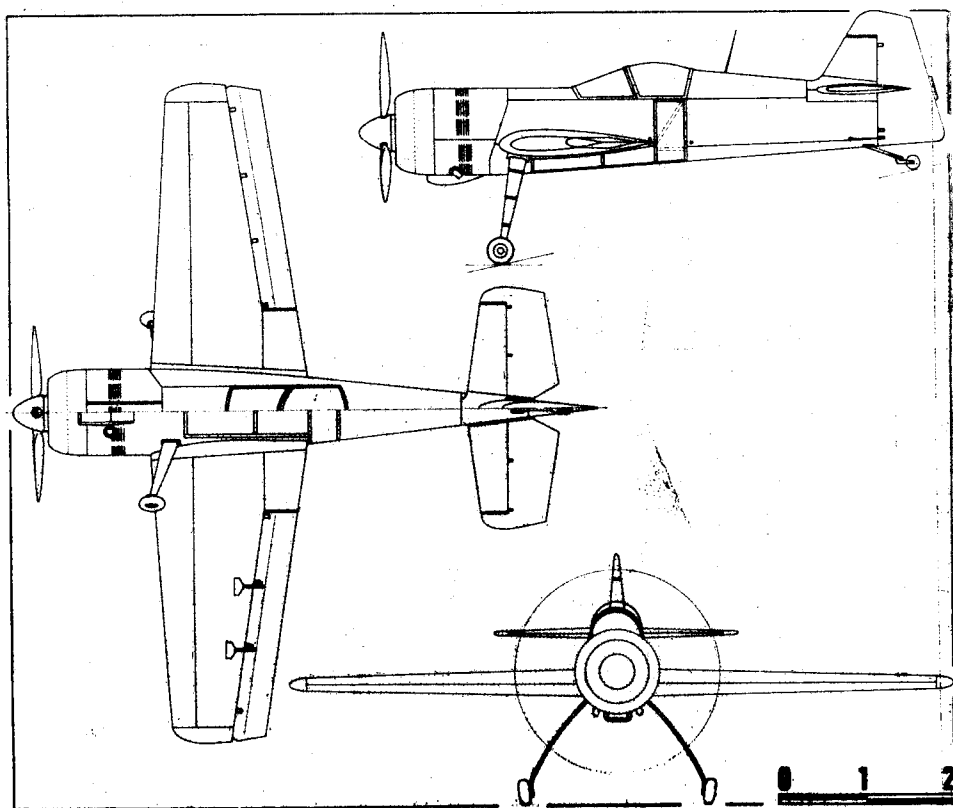
SUHOI Su-26  
U.R.S.S.

Alături de Iak-55, la a XII-a ediție a CMAA de la Békéscsaba-Ungaria, 1984, echipa Uniunii Sovietice prezintă noul avion Su-26. Pe noul aparat au evoluat Juirgis Kairis, Alexandr Spigovskiy și R. Paksas. J. Kairis se plasează pe locul 24 în clasamentul general, aparatul lăsând însă o impresie deosebită cu promisiunea unei prezentări deosebite la viitoarele ediții ale CMAA. Caracteristic aparatului este cabina cu o vizibilitate excelentă, dispunând de importante suprafețe vitrate laterale și sub podea. Aripa mediană, plasată mai jos față de axa aparatului, prezintă un profil gros de 18 % la încadrare și 12 % la capul planului. Ca și Iak-55, Su-26 este echipat cu un Motor M 14R de 360 CP (268 kW), acesta antrenând o elice tripală cu pas automat tip Hoffmann, de 2,4 m diametru.

Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa mediană. Trenul de aterizare fix, de tip biciclu pe arc din titan. Anvergură: 7,8 m; lungime: 6,82 m; înălțime: 2,2 m; suprafață portantă: 10,82 m<sup>2</sup>; masă gol: 710 kg; masă maximă: 860 kg; viteză maximă: 355 km/h; viteză de croazieră: 260 km/h; viteză minimă: 115 km/h; viteză ascensională: 16,8 m/s; plafon: 5000 m; distanță de zbor: 500 km.

Încărcare alară: 79 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 2,38 kg/CP (3,2 kg/kW).

Factor de sarcină: +11/-9.



## 12.7. Avioanele de școală și de antrenament acrobatic

În afara luptei din ce în ce mai strinse pentru câștigarea titlului suprem de campion mondial, nu trebuie minimalizat aspectul competițional general, frumusețea zborului, indiferent de tipul de avion pe care se execută, în lume existând mii de acrobați și avioane care execută programe acrobatic, zborul fiind elementul ce adună pe cimpul de zbor numeroși spectatori și pe cer cutezători zburători, numeroase fiind reprezentațiile care nu pun zburătorii în concurs, ci îi adună în grandioase spectacole aeriene, individuale sau de grup (fig. 12.49).

Avionul de școală și de antrenament modern este monoplan, biplanele folosite în prezent fiind din vechile generații de avioane. Monoplanul care a modificat concepția avionului de școală și antrenament a fost Bucker-ul Bū-181 Bestmann (fig. 12.49, a), care a stat și la baza avioanelor Zlin 122.

Avionul Zlin 122 a intrat repede în producție de mare serie și a devenit avionul de bază pentru formarea piloților în numeroase țări europene, printre care și România.

În țara noastră s-au construit avioanele de școală IAR-811 (în anul 1949) și IAR-813 (în anul 1950) (fig. 12.49, c, d), asemănătoare ca formulă constructivă cu Zlin 122. Aparatele, pilotate de Constantin Manolache, Simion Oțoiu și Constantin Onciu, au înregistrat multe recorduri internaționale de viteză în perioada 4—25 iulie 1958, cu prilejul unor turnee aviatice pe traiectele București-Kiev-Moscova-Kiev-București. Cei trei zburători au dovedit și realele calități de acrobație ale avionului de școală IAR-813, aceștia prezentându-se cu atractive numere la diverse mitinguri aviatice. (v. fig. 12.49, d). În cadrul programelor de școală, aparatul se dovedește deosebit de maniabil și precis în evoluții, permițând și manevre în apropierea solului (v. fig. 12.49, c).

Tot atât de importante ca și aparatele de înaltă performanță, avioanele de antrenament și școală pentru acrobație se perfecționează permanent. În acest domeniu Iak-ul și Zlin-ul (fig. 16.2) dețin supremația, constructorii celor două firme dezvoltând de mai multe decenii acest gen de aparate.

După terminarea celui de al doilea război mondial se proiectează și se construiește un nou aparat de școală, Iak-18, care se dovedește un bun avion de acrobație, participarea acestuia la diverse mitinguri evidențiind o dată în plus aceste calități (v. fig. 12.49, b, fig. 12.50, a). Aparatul a stat la baza prestigioasei generații de avioane Iak-18, până la supremul titlu de campion mondial obținut de Martemianov pe Iak-18PM. În prezent, aparatele IAK-52 de școală dispun de calitățile de zbor ale avionului de performanță Iak-50.



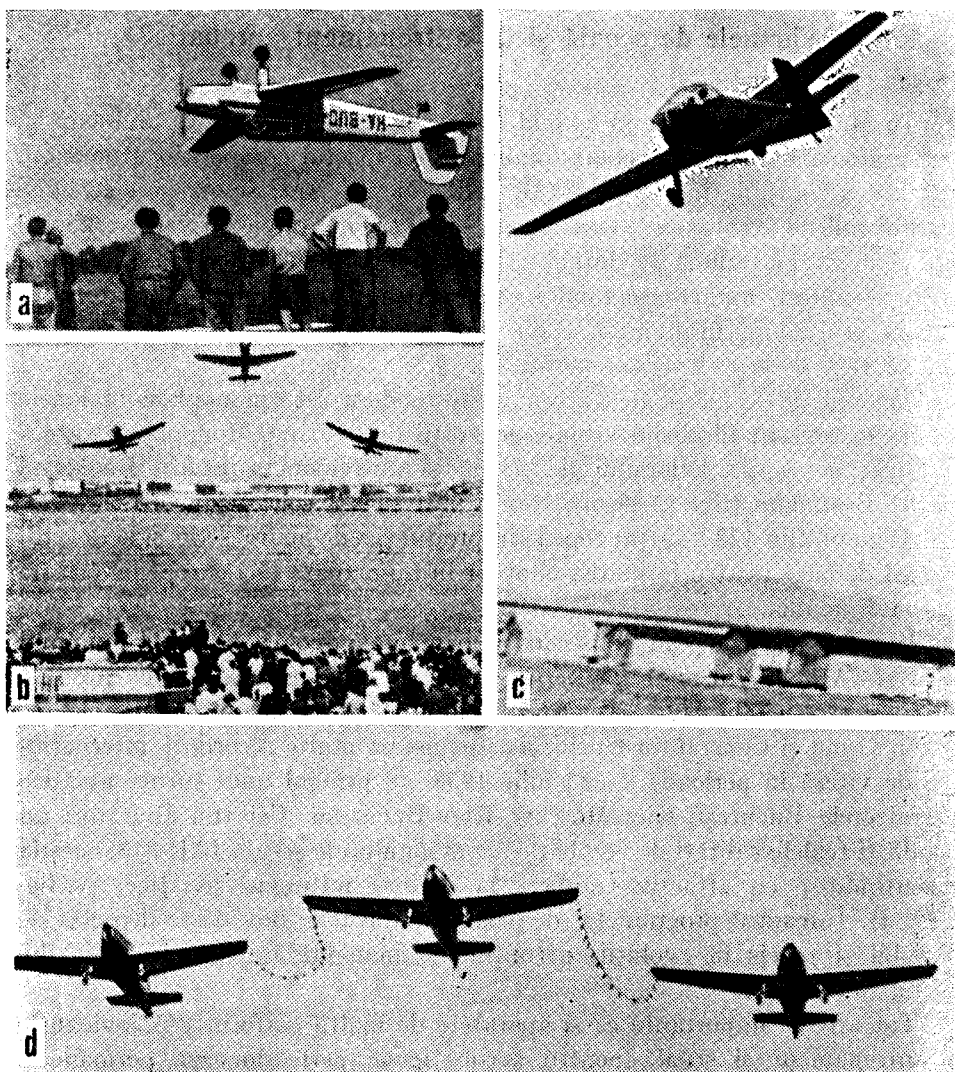


Fig. 12.49. Avioane de școală executând acrobație individuală și în grup:

a — Bücker Bü — 181 Bestmann executând zbor pe spate la joasă înălțime; b — trei avioane Iak-18 executând un program acrobatic cu dispersarea formației; c — avion de școală IAR-813 executând viraj la joasă înălțime; d — trei avioane IAR-813 executând zbor în formație cu fanioane legate între aripi.

De asemenea uzinele „Moravan” din Cehoslovacia au dezvoltat generații peste generații de Zlin-uri, de la Zlin-26 la Zlin-726, aparatele păstrind o linie conceptuală tradițională: (motor în linie, două locuri în tandem, aripa jos, trapezoidală) și stind la baza numeroaselor variante speciale de acrobație. Și în variantele de școală, avioanele păstrează nivelul performanțelor, de la figurile acrobatiche de bază, la pretențioase programe de grup (fig. 12.50; b).

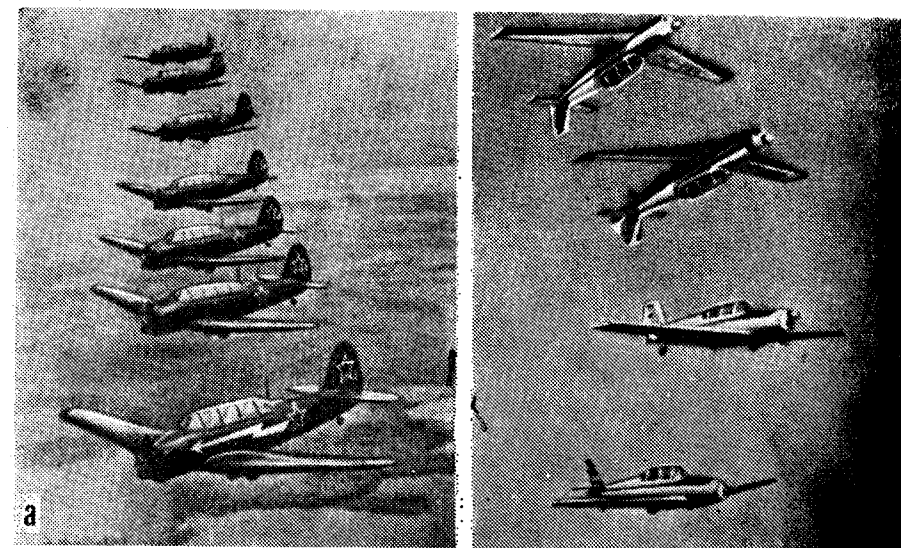


Fig. 12.50. Formații de acrobație cu avioane de școală:

a — formație sovietică echipată cu aparate Iak-18; b — formație cehoslovacă, echipată cu Zlin-uri, demonstrând un dificil zbor în oglindă dublă.

Avionul de școală este necesar în formarea viitorilor piloți acrobați. În tandem sau cote-à-cote, (fig. 12.51) cu avionul de școală biloc se poate executa gama figurilor acrobatiche, elevii piloți deprinzându-se cu tehnica pilotajului acrobatic, învățând executarea corectă a figurilor (fig. 12.52) și descoperind care sînt greșelile posibile (fig. 12.51 și 12.52).



Fig. 12.51. Avioane de școală demonstrând stabilitate și manevrabilitate:

a — avion de școală biloc în tandem; b — avion de școală biloc într-o climbă.

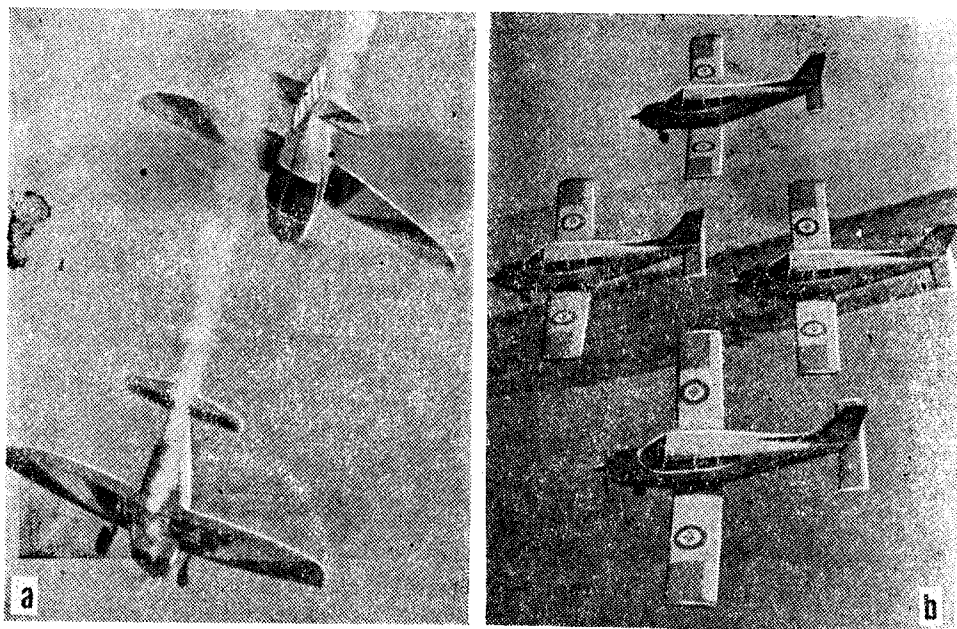


Fig. 12.52. Avioane de turism demonstrând reale calități acrobatice:  
a - CAP-10; b - Beechcraft „Musketeer”.

În anii '70, '80 a apărut o nouă generație de avioane de școală și acrobație, realizate de tot mai multe firme constructoare de avioane de turism: CAP-10 (fig. 12.52, a), Beechcraft „Musketeer” (fig. 12.52, b), IAR-823 (fig. 12.53, a), Fuji FA-200 (fig. 12.53, b), Zlin 42, Zlin 142, Cessna 150 „Acrobat”, Beech B.33, Robin R.2160 „Alpha Sport”, AS-202 „Bravo”.

În ultimii ani s-a făcut simțită utilizarea tehnologiilor moderne la o serie de avioane de școală și antrenament, acestea permițând o serie de performanțe deosebite privind rezistența structurilor la greutatea mică ale acestora, cu urmări pozitive privind economicitatea în exploatare, atât în ce privește

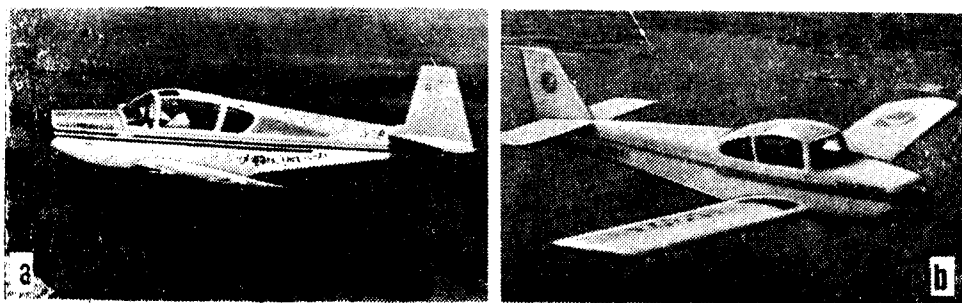


Fig. 12.53. Avioane de turism, școală și acrobație:  
a - IAR-823; b - Fuji FA-200.

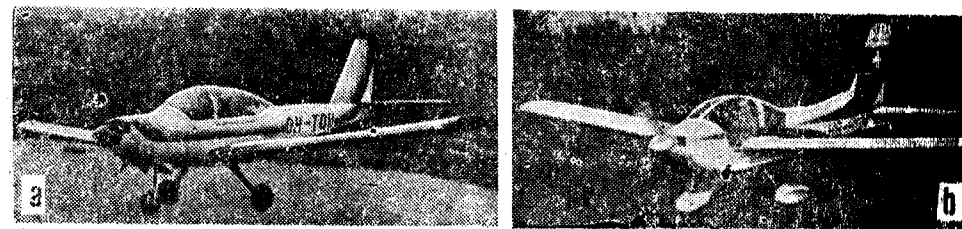


Fig. 12.54. Avioane moderne de școală și acrobație:  
a - Valmet/Pik-23 Towmaster; b - Datwyler MD-3.

consumul de carburanți, cât și întreținerea la sol. Astfel, sînt Valmet/Pik-23 Towmaster (fig. 12.54, a), Trago Mills SAH-11, Datwyler MD-3 (fig. 12.54, b), Zlin 142. Dintre noile aparate, Valmet L-70 „Vinka” și Zlin 142 au depășit faza de testare, fiind trecute în producție de serie și utilizate în școlile de pilotaj.

O dată formați, piloții acrobați pot urma drumul anevoios al performanței în acrobație, împingînd la extremis rafinamentul în tehnica pilotajului, sau drumul aplicativ al pilotului de vîntoare, continuîndu-și antrenamentele pe aparate mai puternice, pregătindu-și astfel trecerea pe avioanele de vîntoare cu reacție. S-au remarcat două categorii de avioane pentru trecerea pe avioanele de vîntoare cu reacție: avioanele cu motoare turbo-reactoare de mică tracțiune, și avioanele clasice, cu motoare cu piston de putere mijlocie (400—600 CP). Din această ultimă categorie s-au remarcat aparatele Iak-11 (fig. 12.55, a) și North American T-6 „Texan”. Avionul Iak-11 s-a aflat și în dotarea școlilor de pilotaj din România. Ca și avionul de școală, și această categorie de avioane dispunea de posibilități acrobatice. Noile caracteristici ale avioanelor au impus modificarea specificului figurilor acrobatice, viteza și greutatea avionului influențînd asupra dimensiunilor evoluțiilor și a sarcinilor suportate de pilot și avion. Pentru antrenamente, acum, în condițiile economiei de carburanți, avioanele cu motoare clasice sînt mai economice decît avioanele cu motoare reactive și turbopropulsore.

Noile tipuri de avioane turbopropulsare, Beech T-34, Pilatus-PC-7, Pilatus PC-9 (fig. 12.55, b) NDN-1 Firecracker, Embraer 312 Tucano, NDN Turbocracker, IAR-825 Triumf (fig. 12.55, c), IAR-831 Pelican, Aerospatiale Epsilon (fig. 12.56, a) demonstrează noile lor calități, printre care și cele de acrobație aeriană, maniabilitate (fig. 12.56, b și c).

Avionul de antrenament, mai economic și mai ușor de întreținut, dispunînd de rezerve proprii în rezolvarea unor situații de zbor, ajută nemijlocit la perfecționarea piloților în tehnica pilotajului, instructorul putînd urmări evoluțiile elevilor piloți și, la nevoie, putînd interveni spre a corecta eventualele greșeli, aceasta pînă la însușirea definitivă a elementelor mîiestriei zborului. Noile aparate de antrenament pot realiza impresionante programe de acrobație în dublă comandă și apoi în simplă comandă, acestea repetate pînă la trecerea pe avioanele de performanță.

Programele acrobatice ale avioanelor de școală și antrenament Fuji FA-200 (fig. 12.57) și Zlin 142 (fig. 12.58) prezentate la diverse mitinguri și demonstrații tehnice sînt edificatoare în acest sens.

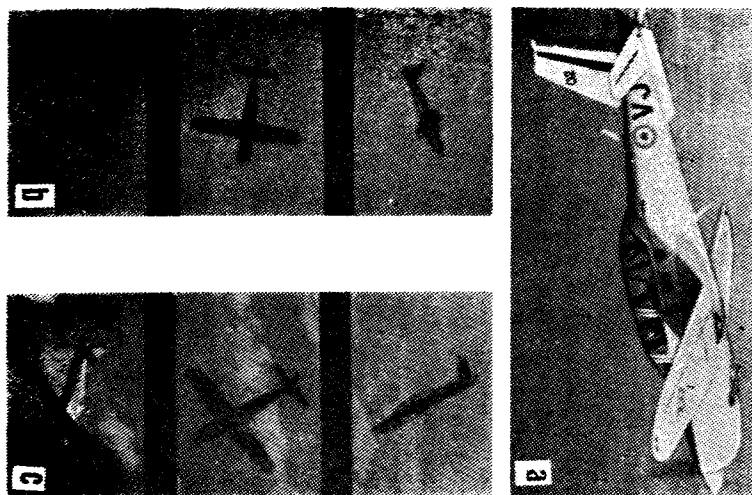


Fig. 12.55. Avioane de antrenament și acrobație de putere mijocie:  
a — Iak-11; b — Pilaus PC-9; c — IAR-825.

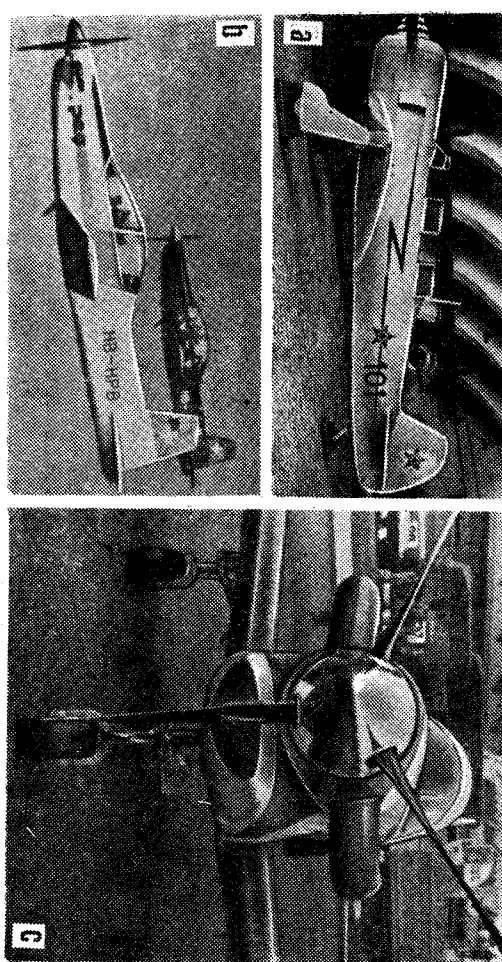


Fig. 12.56. Avionul de școală și antrenamentul Aerospațiului Epșion demonstrând manevrabilitate:  
a — zbor pe spate prelungit; b — intrarea în vîrte; c — zbor pe spate prelungit.

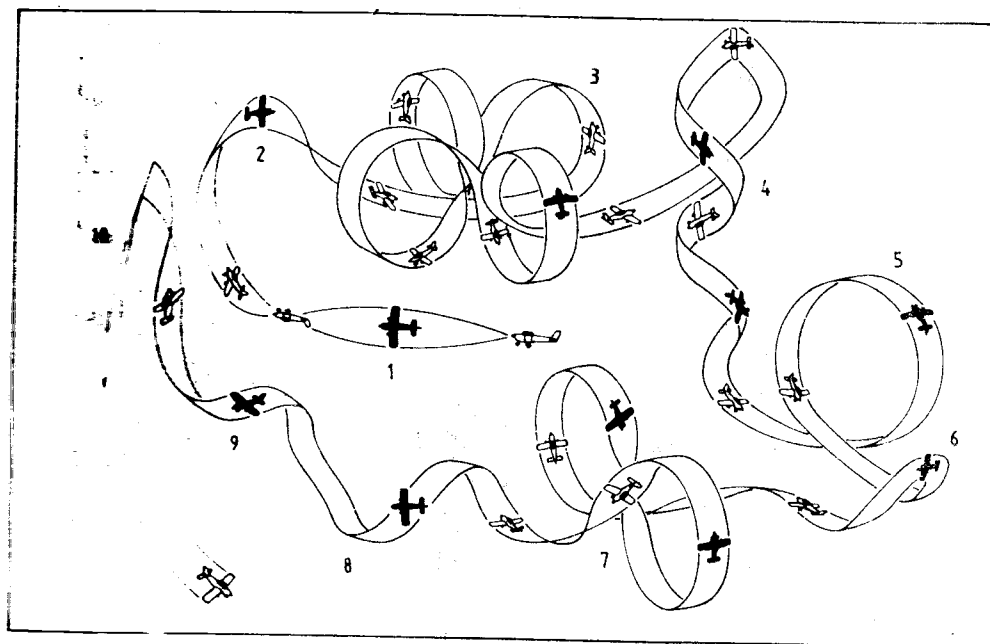


Fig. 12.57. Programul de acrobație al avionului de turism Fuji FA-200:

1 — tonou axial; 2 — imelman; 3 — patru lupinguri în floare la 90°; 4 — vrie; 5 — luping; 6 — ranversare; 7 — opt orizontal (opt cuban); 8 — tonou în spirală; 9 — tonou vertical; 10 — răsturnare cu picaj la verticală.

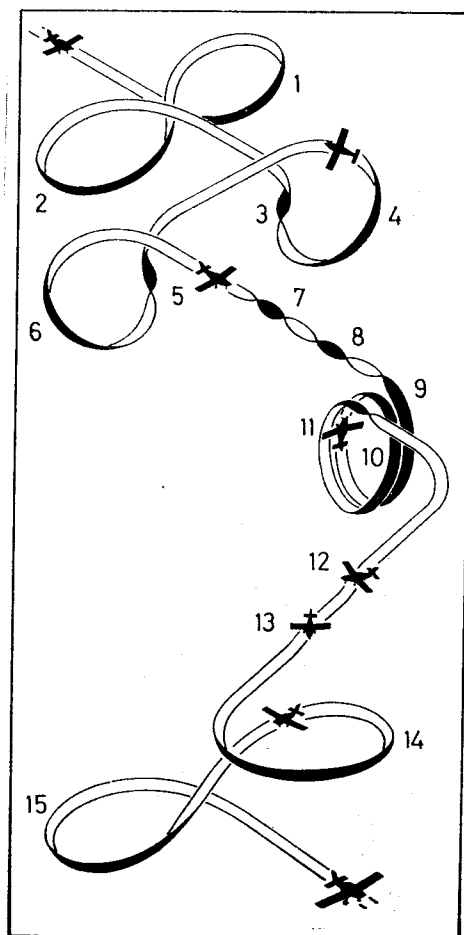


Fig. 12.58. Programul de acrobație al avionului de școală Zlin 42 (Zlin 142):

1 — viraj pe stînga; 2 — viraj pe dreapta; 3 — vrie; 4 — viraj de luptă; 5 — vrie; 6 — viraj de luptă; 7-8 — tonouri; 9 — picaj la verticală, din zbor pe spate, cu intrare în luping; 10 — luping; 11 — imelman; 12-13 — glisade; 14-15 — viraje în coborîre.



**IAKOVLEV Iak-18**  
U.R.S.S.

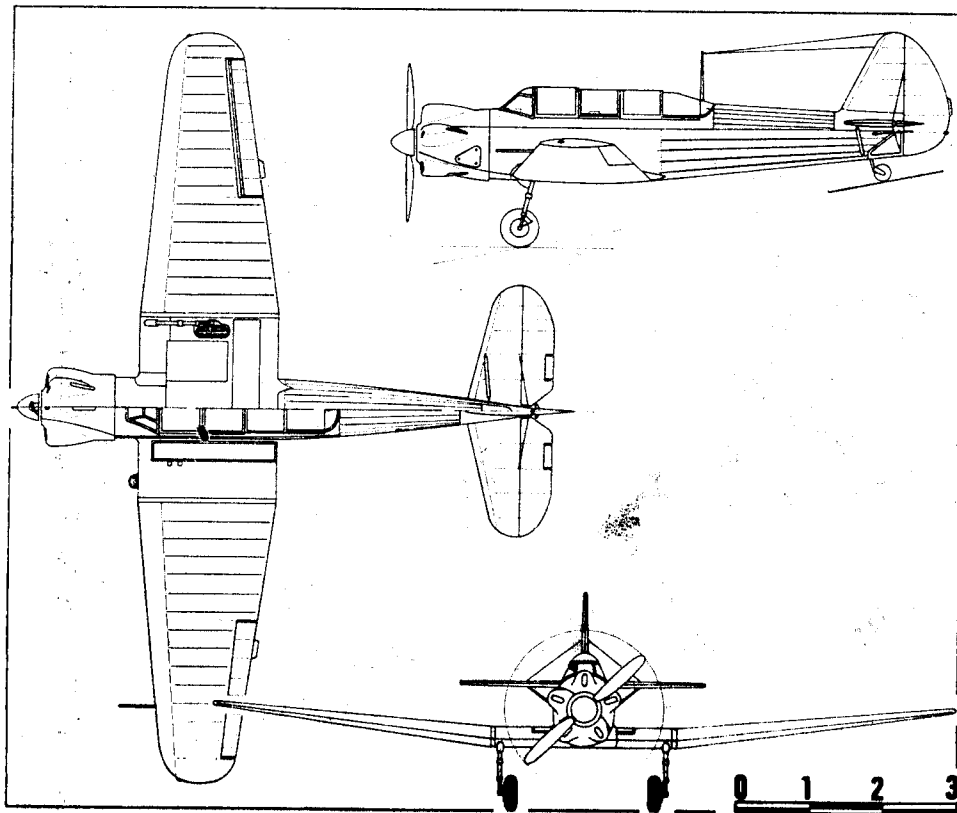
Avionul Iak-18 a fost proiectat și construit în primele luni ale anului 1946, iar la începutul lunii mai a aceluiași an acesta efectua primele zboruri. Demonstrând reale calități de zbor, aparatul este produs în peste 7000 exemplare, acestea intrând în dotarea școlilor de pilotaj din toate țările socialiste, printre care și România.

La noi în țară, evoluțiile piloților acrobați Ștefan Calotă și Octavian Băcanu, pe Iak-18, erau așteptate cu deosebit interes la numeroasele minguri aviatice organizate în anii '50, '60.

Instalația de forță a avionului este asigurată de un motor M-11RF-1 de 160 CP (119 kW).

Avion biloc în tandem, monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare escamotabil, de tip biciclu. Elice bipală. Anvergură: 10,60 m; lungime: 8,07 m; suprafață portantă: 17 m<sup>2</sup>; masă gol: 747 kg; masă maximă: 1060 kg; viteză maximă: 257 km/h; viteză de croazieră: 215 km/h; viteză minimă: 85 km/h; viteză ascensională: 3,5 m/s; plafon: 4000 m; distanță de zbor: 1010 km.

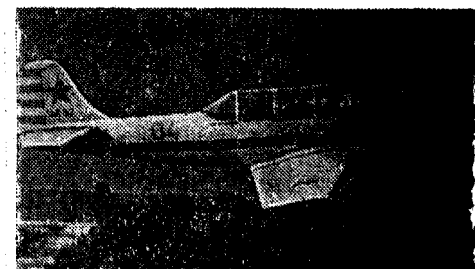
Încărcare alară: 62,35 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 6,62 kg/CP (8,9 kg/kW).



**IAKOVLEV Iak-52**  
U.R.S.S. / ROMÂNIA

Avionul Iak-18 a stat la baza unei importante serii de avioane echipate cu motoare tot mai puternice și cu structura adaptată la cerințele noi ale avionului de școală. Au fost realizate aparatele Iak-18U, Iak-18A cu motoare de 260 CP (193 kW), în paralel cu producția de avioane monoloc de performanță Iak-18P, Iak-18PM, Iak-18PS cu motoare de 300 CP (223 kW). Ultimul aparat de școală realizat este Iak-52, care îmbină elementele aparatelor Iak-18A și Iak-50. Construit în mare serie în U.R.S.S. și în România la Întreprinderea de Avioane Bacău, aparatul se bucură de un interes deosebit la o serie de târguri internaționale și saloane aeronautice de prestigiu. La Paris și la Farnborough pilotul de încercare de la Întreprinderea de Avioane Bacău, Cezar Rusu, a prezentat aparatul în evoluții care au dovedit atât calitățile avionului, cât și măiestria sa în tehnica pilotajului.

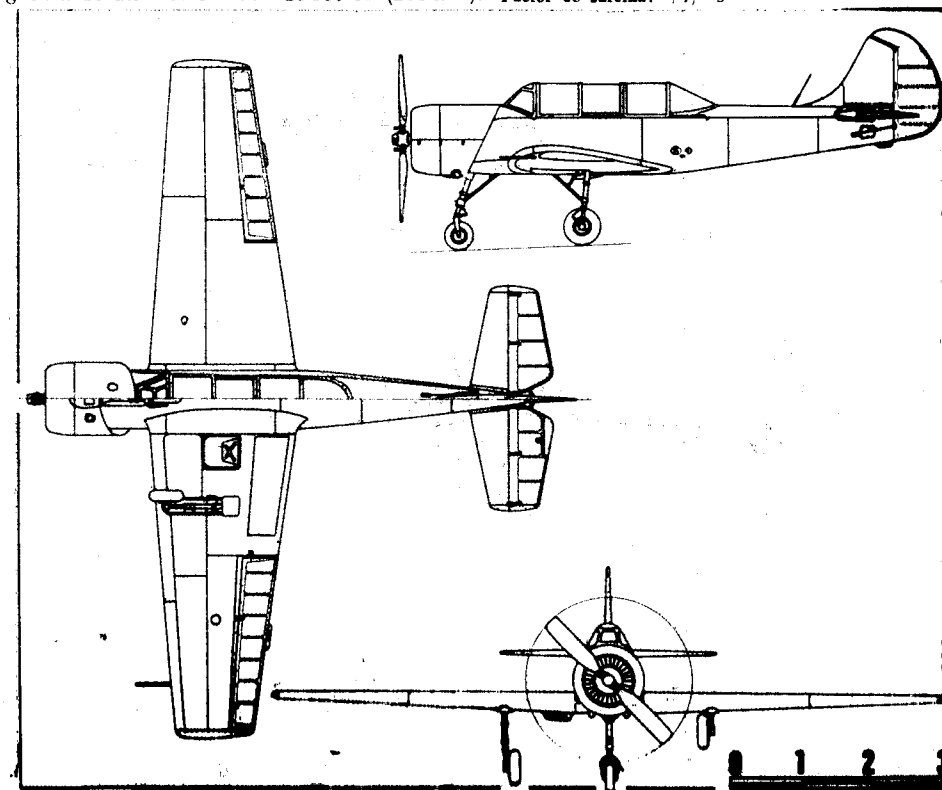
Instalația de forță a avionului este asigurată de un motor M14R de 360 CP (268 kW).



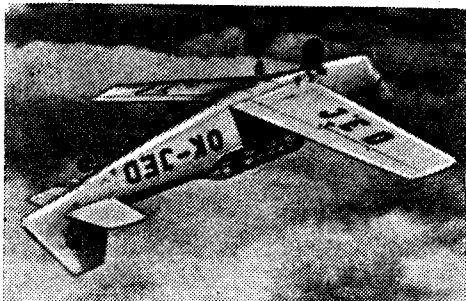
Avion biloc în tandem, monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare escamotabil, de tip triciclu. Elice bipală V-530 TA-D35 cu pas variabil automat și reductor. Anvergură: 9,5 m; lungime: 7,87 m; înălțime: 2,95 m; suprafață portantă: 15 m<sup>2</sup>; masă gol: 1000 kg; masă maximă: 1290 kg; viteză maximă: 285 km/h; viteză maximă admisă: 360 km/h; viteza de croazieră: 230 km/h; viteză minimă: 90 km/h; viteză ascensională: 7,5 m/s; plafon: 4000 m; distanță de zbor: 880 km.

Încărcare alară: 86 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 3,58 kg/CP (4,8 kg/kW).

Factor de sarcină: +7/-5





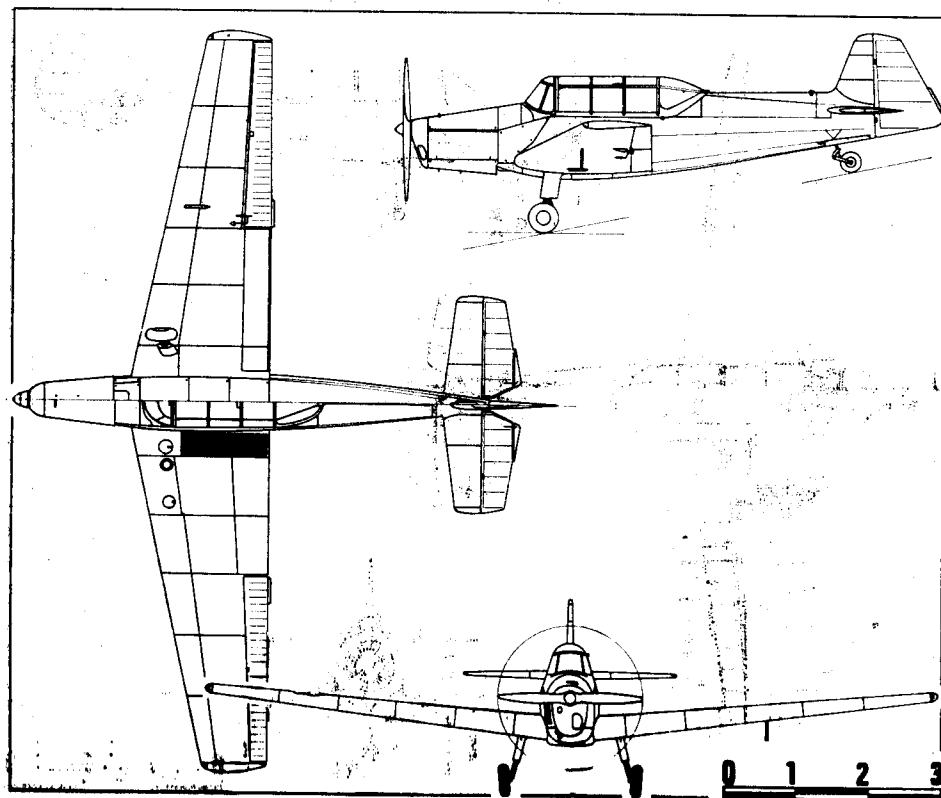


MORAVAN ZLIN 126  
R.S.C.

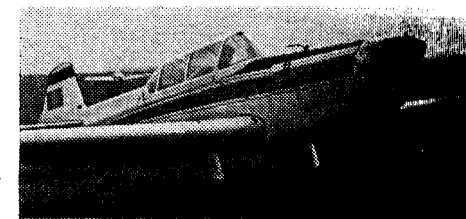
Avion biloc în tandem, monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare fix, de tip biciclu. Elice bipală cu pas fix de 2 m diametru. Anvergura: 10,28 m; lungime: 7,42 m; înălțime: 2,06 m; suprafață portantă: 14,90 m<sup>2</sup>; masă gol: 505 kg; masă maximă: 760 kg; viteză maximă: 205 km/h; viteză maximă admisă: 320 km/h; viteză de croazieră: 180 km/h; viteză minimă: 70 km/h; viteză ascensională: 3,4 m/s; plafon: 4800 m; distanță de zbor: 600 km.

Încărcare alară: 51 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 7,23 kg/CP (9,8 kg/kW).

Capul de serie al generației de avioane Zlin, realizate în formula monomotor, biloc în tandem, pentru școală și antrenament, Zlin 26 Trenér, a fost realiat în anul 1947, acesta dezvoltându-se pe parcursul a peste 30 ani. Din seriile de avioane de antrenament derivate din acesta se pot aminti: Zlin 126 Trenér 2 (1953), cu motor Walter Minor de 105 CP (77 kW), Zlin 226T Trenér 6 (1956) cu motor de 160 CP (118 kW), Zlin 326 Trenér Master (1957), Zlin 526 (1965), Zlin 526F (1969), cu motor de 180 CP (132 kW), Zlin 726 Universal (1973). Aparatele de tip Zlin au stat la baza aviației sportive și a dotării loturilor de acrobați din toate țările socialiste (cu excepția U.R.S.S.), numeroase fiind și solicitările din Anglia, Italia, Franța, S.U.A., R.F.G ș.a.



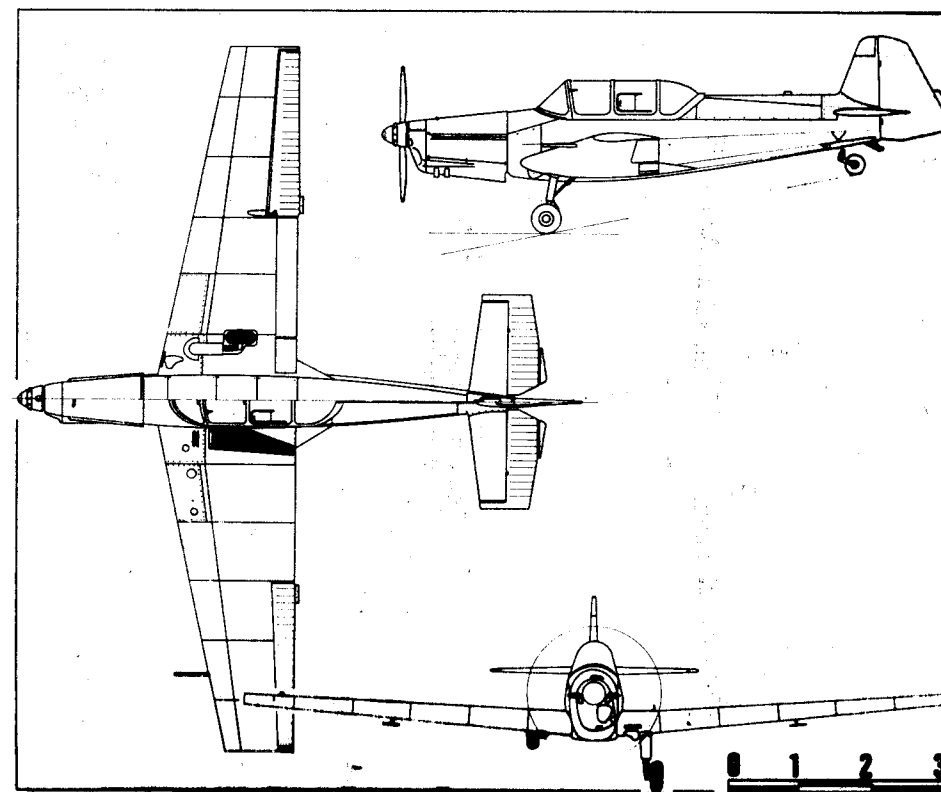
MORAVAN ZLIN 726 UNIVERSAL  
R.S.C.

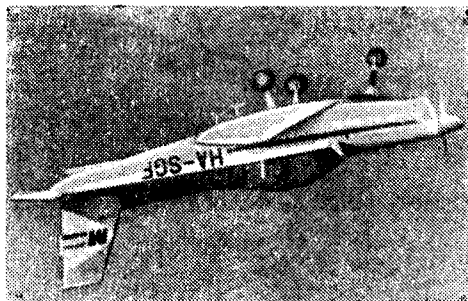


Primul zbor al prototipului Zlin 726 Universal a fost efectuat în anul 1973, aparatul păstrind caracteristicile avioanelor Zlin: monomotor, biloc în tandem... Noutatea deosebită a aparatului constă în noua repartitie a maselor și în studiul centrajelor admisibile, care permite zborul în simplă comandă pe scaunul din față în cazul antrenamentului elementar, ca și de pe scaunul din spate în cazul antrenamentului de acrobație de performanță, avionul putind fi folosit în aceeași măsură pentru formare și performanță. Instalația de forță este asigurată de un motor M-137 AZ de 180 CP (132 kW) și M-337AK de 210 CP (156 kW) în varianta Zlin 726 K.

Avion biloc în tandem, monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare escamotabil, de tip biciclu. Elice V-503A de 2 m dia metru, cu pas automat. Anvergura: 9,87 m; lungime: 7,97 m; înălțime: 2,06 m; suprafață portantă: 14,89 m<sup>2</sup>; masă gol: 690 kg; masă maximă: 940 kg (tip acrobat); masă maximă 1000 kg (tip normal); viteză maximă: 242 km/h (272 km/h); viteză de croazieră: 221 km/h; viteză minimă: 90 km/h; viteză ascensională: 5 m/s (7 m/s); plafon: 4500 m; distanță de zbor: 790 km/h.

Încărcare alară: 63,2 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 5,2 kg/CP (7,09 kg/kW).  
Factor de sarcină: +6/-3.





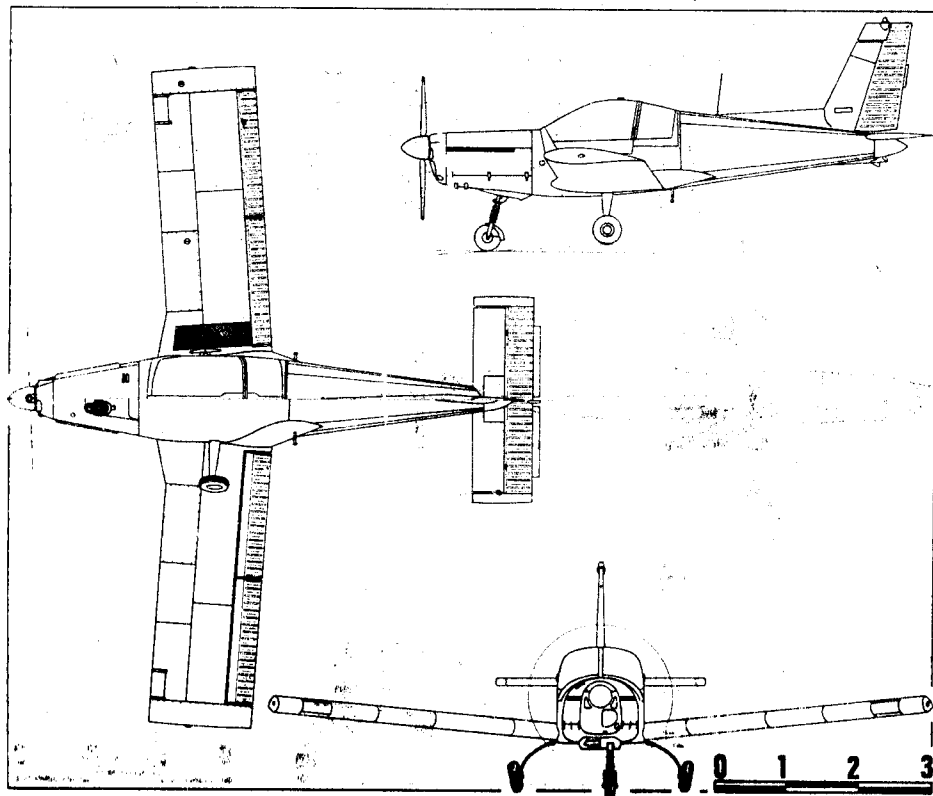
Avion biloc „cote-à-cote”; monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare fix, de tip triciclu. Elice bipală V-500A de 2 m diametru cu pas variabil hidraulic și regulator automat de turație. Anvergură: 9,11 m (9,16 m); lungime: 7,05 m (7,33 m); înălțime: 2,69 m (2,75 m); suprafață portantă: 13,15 m<sup>2</sup>; masă gol: 630 kg (730 kg); masă maximă: 970 kg (1090 kg); viteză maximă: 226 km/h (231 km/h); viteză de croazieră: 200 km/h (197 km/h); viteză ascensională: 4,5 m/s (5,5 m/s); plafon: 4500 m (5000 m); distanță de zbor: 530 km (650 km).

Încărcare alară: 73,7 kg/m<sup>2</sup> (82,88 kg/m<sup>2</sup>); masă raportată: 5,8 kg/CP (5,19 kg/CP); 7,34 kg/kW (7,03 kg/kW). Factor de sarcină: +6/-3,5.

## MORAVAN ZLIN 142

R.S.C.

Începând din anul 1967, la uzinele Moravan din Otrokovice este construit și dezvoltat un nou tip de avion de școală și antrenament, deosebit de tradiționala formulă tandem. Aparatul, Zlin 42, prezintă o cabină amenajată pentru două locuri „cote-à-cote” și este fabricat într-o concepție tehnologică nouă, care să permită o rapidă producție de serie și o ușoară întreținere în exploatare. Echipat cu un motor M-137A de 180 CP (132 kW), aparatul prezintă o aripă dreptunghiulară cu ușoară săgeată negativă. Produs în variantă remotorizată cu motor M-337AK de 210 CP (155 kW), cu cabină modificată, aparatul Zlin 142 se bucură de un deosebit interes din partea a numeroși beneficiari externi, fiind în exploatarea a numeroase școli de pilotaj din Republica Democrată Germană, Polonia, Ungaria, Cehoslovacia și Cuba. Ambele aparate pot fi utilizate ait ca avioane de școală, cit și ca avioane de turism și acrobație, structura fiind corespunzător ranforsată.

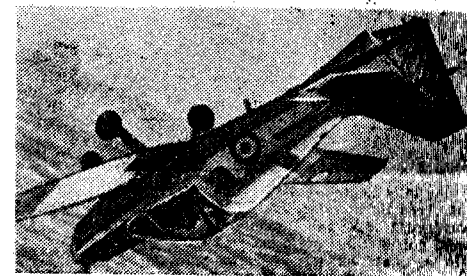
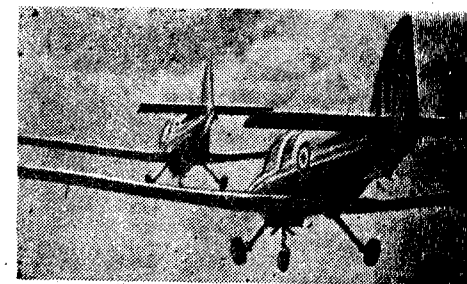


## SCOTTISH AVIATION SA-3-120

BULLDOG

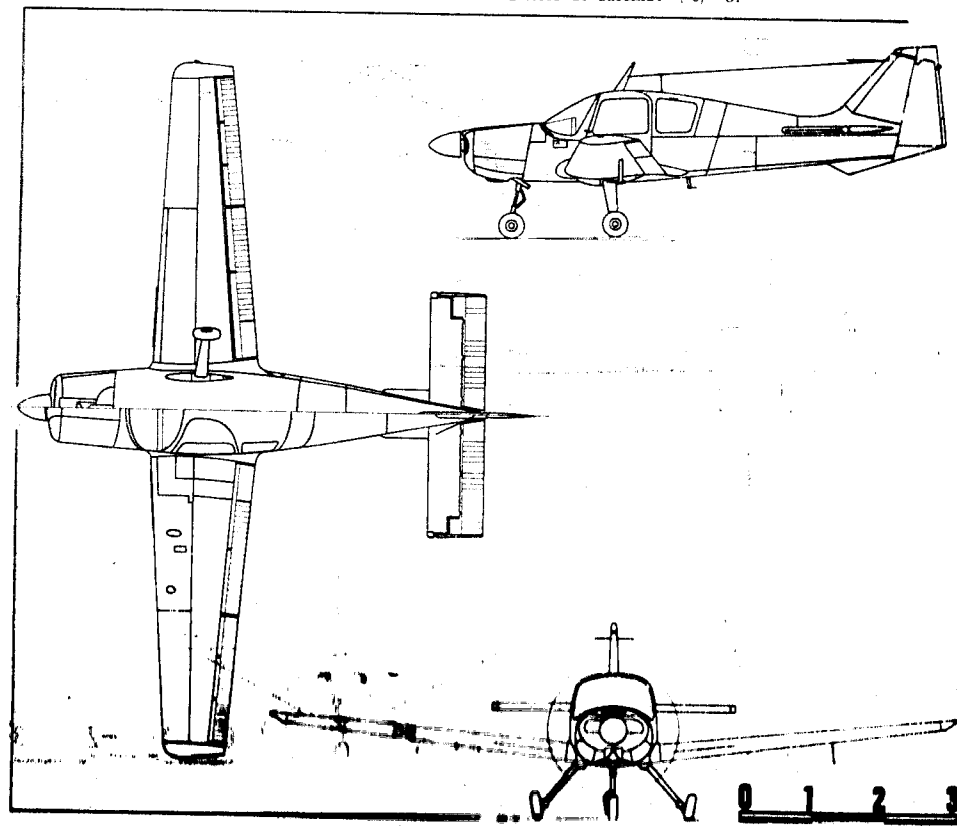
ANGLIA

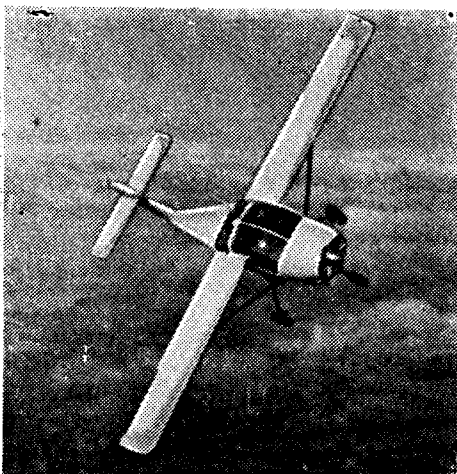
Primul zbor al prototipului Beagle Bulldog a fost efectuat la 19 mai 1969. Un al doilea prototip produs la Scottish Aviation zboară la 14 februarie 1971, iar aparatele de serie intră în exploatare în anul 1971, avionul fiind destinat turismului aerian, școlilor de pilotaj civile și militare și antrenamentului pentru piloții militari. La baza avioanelor Bulldog stă aparatul Beagle PUP-100, construit în anul 1967, acesta fiind destinat școlilor de pilotaj civile și turismului. La Scottish Aviation aparatul este produs în variantele SA-3-120 și SA-3-130, echipate cu motoare Lycoming IO-360 A1B6 și AE10-360 de 200 CP (149 kW). Cabina este amenajată pentru două-trei locuri și aparatul este capabil de acrobație în dublă comandă.



Avion cu 2+1 locuri, monomotor, monoplan, cu aripa jos. Tren de aterizare fix, de tip triciclu. Elice bipală Hartzell HC-C2YK de turație constantă. Anvergură: 10,60 m; lungime: 7,09 m; înălțime: 2,28 m; suprafață portantă: 12,02 m<sup>2</sup>; masă gol: 649 kg; masă maximă: 1066 kg; viteză maximă admisă: 389 km/h; viteză maximă: 241 km/h; viteză de croazieră: 194 km/h; viteză minimă: 98 km/h; viteză ascensională: 5,2 m/s; plafon: 4875 m; distanță de zbor: 1000 km; autonomie: 5 ore.

Încărcare alară: 88,6 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 5,33 kg/CP (7,15 kg/kW). Factor de sarcină: +6/-3.



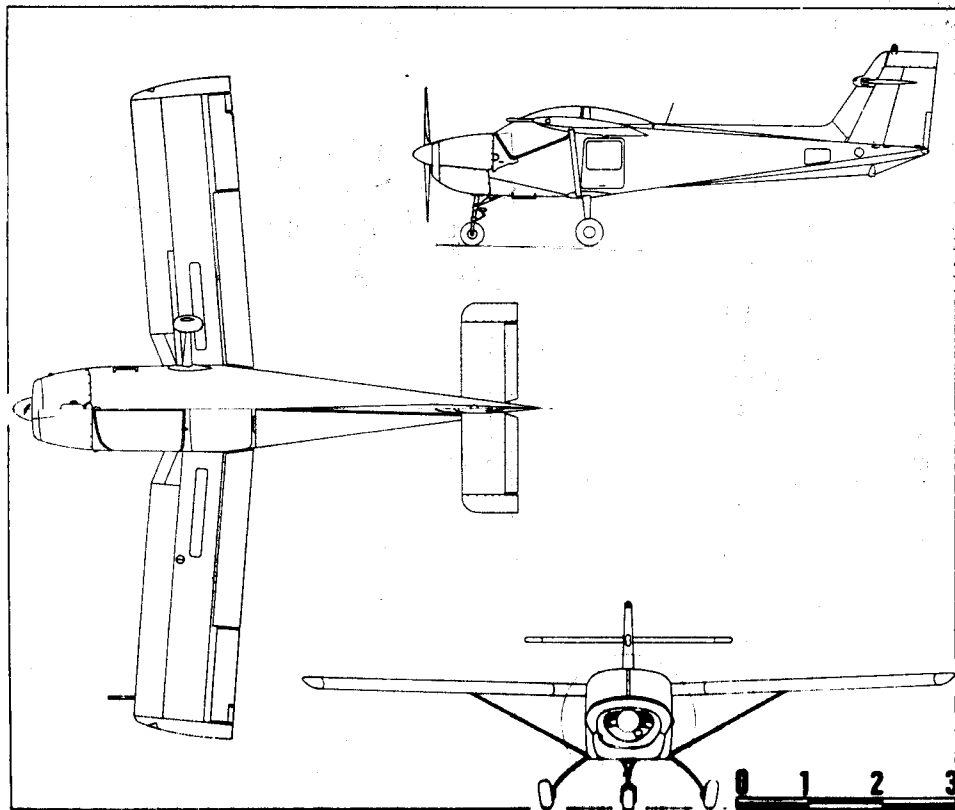


## SAAB MFI-17 SUECIA

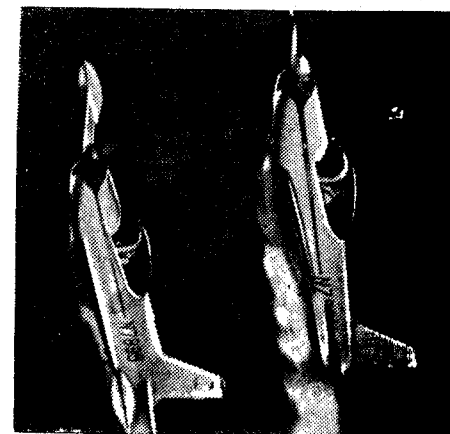
Produs de firma Malmö Flug-Industri, o divizie a SAAB, MFI-17 are la bază avionul MFI-9. Produs în 70 exemplare, MFI-9 servește drept model pentru proiectul MFI-15, dezvoltat în anul 1968. Primul zbor al noului prototip este executat la 11 iulie 1969, aparatul intrând în producție de serie în același an. Remotorizat cu Lycoming IO-360 de 200 (CP (149 kW)). MFI-15 cu structura ranforsată devine MFI-17. Total acrobatic, noul aparat este destinat școlilor de pilotaj civile și militare.

Avion biloc „cote-à-cote”, monomotor, monoplan cu aripa sus. Tren de aterizare fix de tip triciclu. Elice Hartzell. Anvergură: 8,85 m; lungime: 7,00 m; înălțime: 2,6 m; masă gol: 600 kg; masă maximă: 1050 kg; masă maximă (tip acrobat): 825 kg; viteză maximă: 248 km/h; viteză de croazieră: 220 km/h; viteză minimă: 99 km/h; viteză ascensională: 5,4 m/s; plafon: 5190 m; autonomie: 5 ore.

Masă raportată: 4,12 kg/CP (5,5 kg/kW). Factor de sarcină: +6/-3.



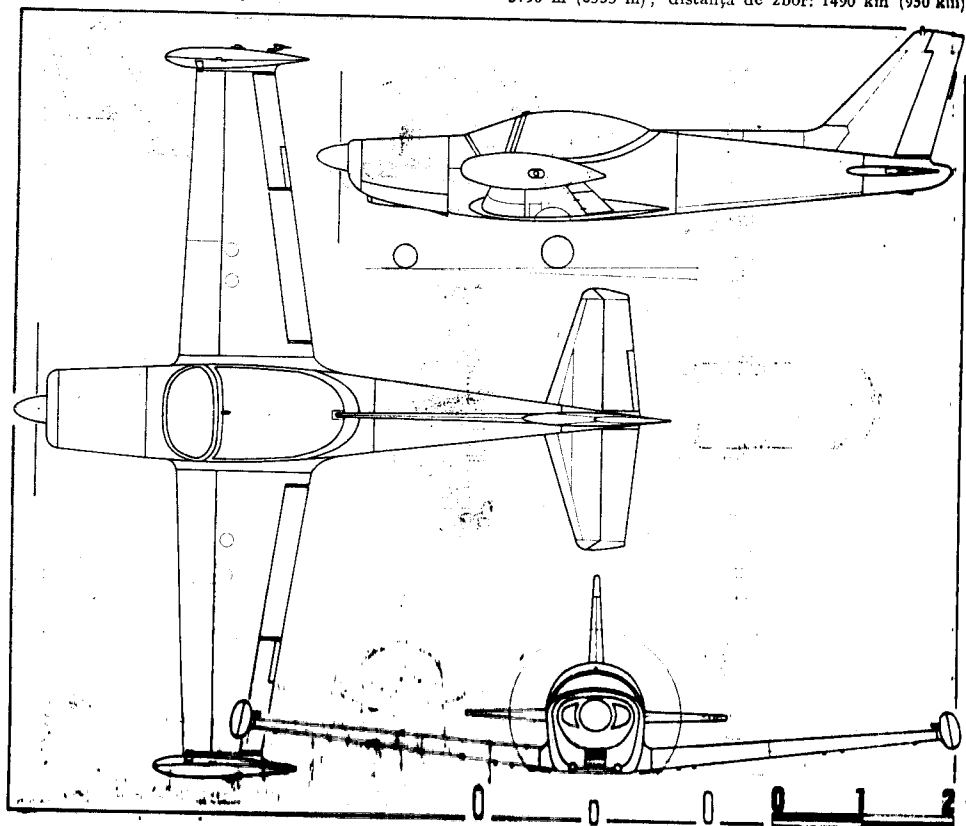
## SIAI MARCHETTI SF-260 FALCO ITALIA

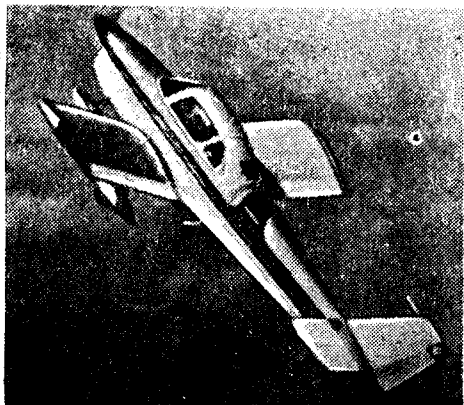


Prototipul lui SF-260, numit F-250 proiectat de ing. Stelio Frati, construit la firma Aviamilano, a efectuat primul zbor la 15 iulie 1964, echipat cu un motor Avco Lycoming de 250 CP (186,5 kW). Realizat în mare serie, peste 800 exemplare, SF-260 este dezvoltat în mai multe variante, fiind un elegant avion de turism și acrobatic. În producția de serie, aparatul este echipat cu motoare Avco Lycoming O-540-E4A5 de 260 CP (194 kW) și se află în dotarea mai multor școli de pilotaj din: India, Belgia, Bolivia, Libia, Anglia, SUA, Italia. În varianta SF-260TP, aparatul dispune de un motor turbopropulsor Allison 250-B17 de 400 CP (298 kW).

Avion 2+2 locuri, monomotor, monoplan cu aripa joasă. Tren de aterizare escamotabil, de tip triciclu. Elice Hartzell. Anvergură: 8,35 m (8,35 m); lungime: 7,10 m (7,40 m); înălțime: 2,41 m (2,41 m); suprafață portantă: 10,10 m<sup>2</sup>; masă gol: 755 kg (795 kg); masă maximă: 1102 kg (1300 kg); masă maximă (tip acrobat): 1000 kg (1200 kg); viteză maximă: 347 km/h (382 km/h); viteză de croazieră: 330 km/h (370 km/h); viteză minimă: 115 km/h (126 km/h); viteză ascensională: 9,10 m/s (11 m/s); plafon: 5790 m (8535 m); distanță de zbor: 1490 km (950 km).

Încărcare alară acrobatic: 99 kg/m<sup>2</sup> (118,8 kg/m<sup>2</sup>); încărcare alară maximă: 109,1 kg/m<sup>2</sup> (128,7 kg/m<sup>2</sup>); masă raportată: 3,84 kg/CP (3,0 kg/CP); 5,15 kg/kW (4,02 kg/kW). Factor de sarcină: +6/-3.



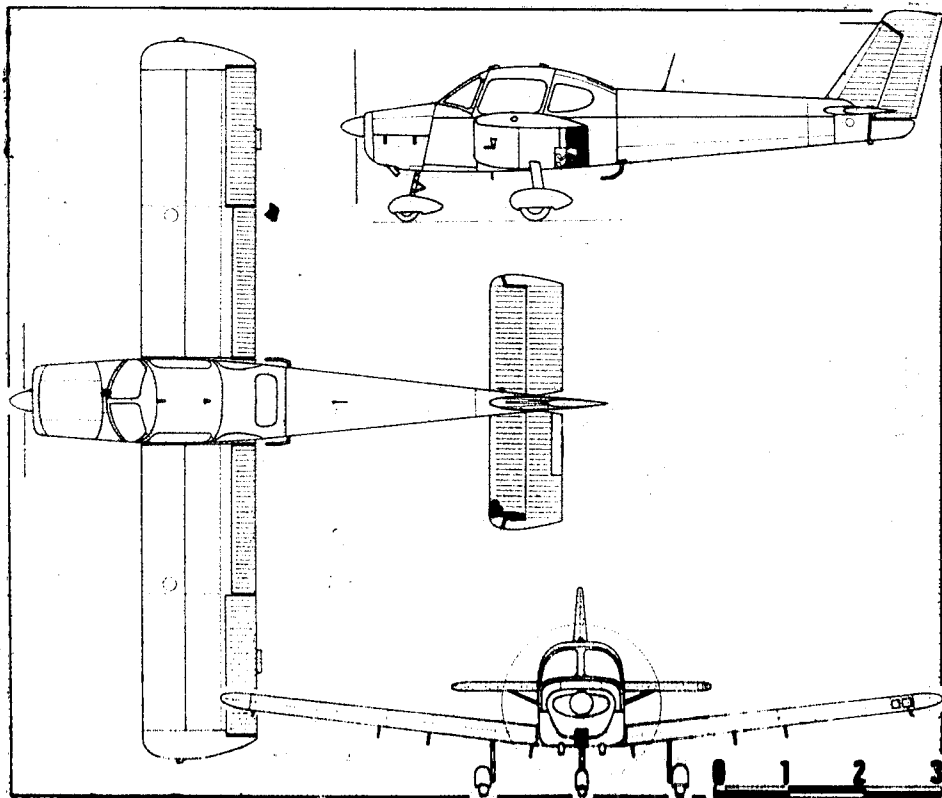


## FUJI FA-200 AEROSUBARU JAPONIA

Contemporan cu SF-260, FA-200-160, construit de Fuji Heavy Industries Ltd., execută primul zbor la 12 august 1965. Aparatul este dezvoltat în mai multe variante cu motoare diferite: FA-200-160 cu motor Avco Lycoming O-320-D2A de 160 CP (119 kW), FA-200-180AO cu motor de 180 CP (134 kW) și FA-200-180 cu același motor. Construit în peste 400 exemplare, aparatul este destinat școlilor de pilotaj, turismului ș.a. Cu două locuri ocupate, aparatul este total acrobatic și poate demonstra complexe programe acrobatic, fiind cotel drept avion de antrenament.

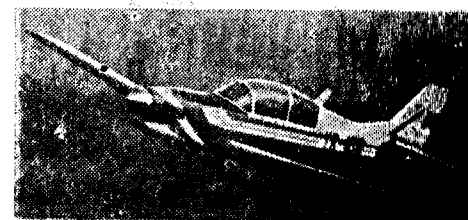
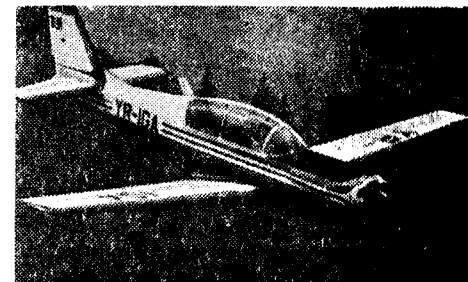
Avion 2+2 locuri, monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare fix, de tip triciclu. Elice McCulloch IC cu pas fix. Anvergura: 9,42 m; lungime: 7,96 m; înălțime: 2,59 m; suprafață portanță: 14 m<sup>2</sup>; masă gol: 620 kg (650 kg); masă maximă: 1060 kg (1150 kg); masă maximă (tip acrobat): 880 kg; viteză maximă: 225 km/h (237 km/h); viteză de croazieră: 211 km/h (220 km/h); viteză minimă: 84 km/h; viteză ascensională: 5 m/s (5,7 m/s); plafon: 4725 m (5850 m); distanță de zbor: 1295 km (1250 km); distanță maximă de zbor: 1500 km.

Încărcare alară acrobatic: 62,85 kg/m<sup>2</sup>; încărcare alară maximă: 75,71 kg/m<sup>2</sup> (82,14 kg/m<sup>2</sup>); masă raportată: 5,5 kg/CP (4,88 kg/CP); 7,39 kg/kW (6,56 kg/kW); Factor de sarcină: +6/-3.



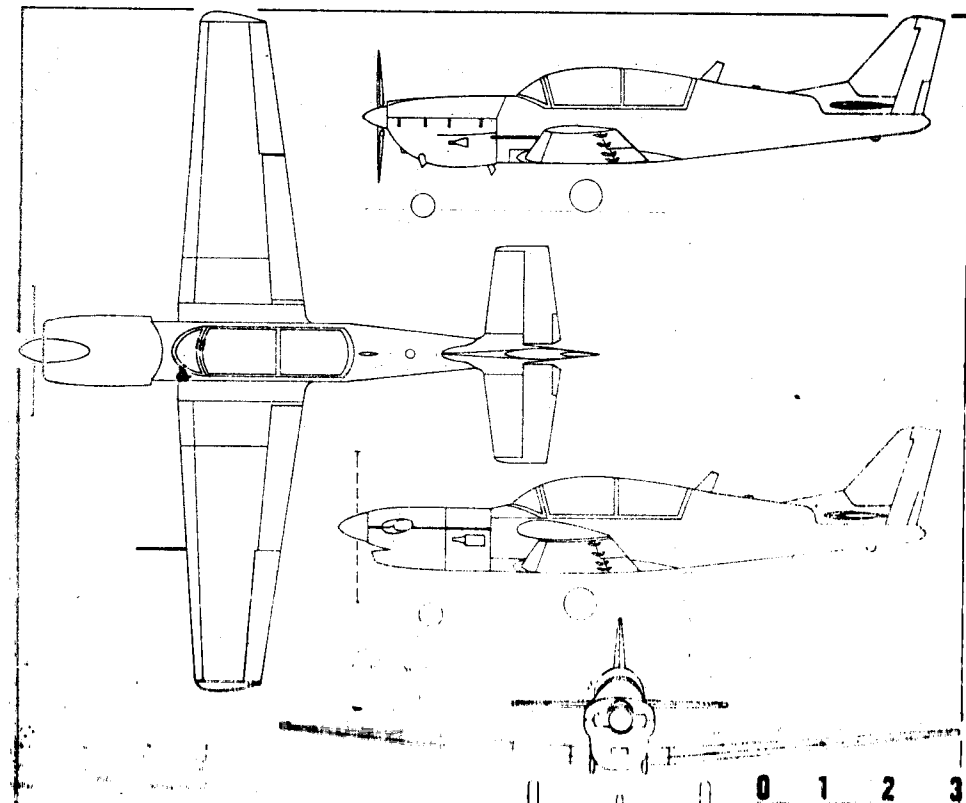
## IAR 825 TRIUMF / IAR 821 PELICAN ROMÂNIA

Răspunzând specificației pentru ultima generație de avioane de antrenament, Întreprinderea de Construcții Aeronautice Brașov proiectează și construiește avionul IAR-825TP Triumf, cu motor turbopropulsor Pratt & Whitney PT 6A-25C de 750 CP (558 kW). Prezent la diverse ediții ale Salonului Aeronautic de la Paris și Farnborough, IAR-825 demonstrează performanțe egale cu celelalte aparate din generația sa: Embraer Tucano, Pilatus PC-7, Pilatus PC-9. Varianta IAR-831 Pelican este echipată cu motor Lycoming IO-540-G1D5 de 290 CP (213 kW).



Avion biloc în tandem, monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare escamotabil de tip triciclu. Elice tripală Hartzell HC-B3TN-3 (bipală HC-92WK-1). Anvergura: 10,30 m (10,00 m); lungime: 8,9 m; înălțime: 2,38 m; suprafață portanță: 15 m<sup>2</sup>; masă gol: 1200 kg (960 kg); masă maximă (tip acrobat): 1700 kg (1200 kg); masă maximă: 2650 kg (1500 kg); viteză maximă admisă: 550 km/h (500 km/h); viteză maximă: 470 km/h (320 km/h); viteză de croazieră: 440 km/h (295 km/h); viteză minimă: 115 km/h (100 km/h); viteză ascensională: 16,00 m/s (7 m/s); plafon: 9000 m (5600 m); distanță de zbor: 1400 km (1300 km); autonomie: 3 ore.

Încărcare alară (tip acrobat): 113,33 kg/m<sup>2</sup> (80,0 kg/m<sup>2</sup>); încărcare alară maximă: 176,66 kg/m<sup>2</sup> (100 kg/m<sup>2</sup>); masă raportată: 2,26 kg/CP (4,13 kg/CP); 3,04 kg/kW (5,63 kg/kW); Factor de sarcină: +6/-3.



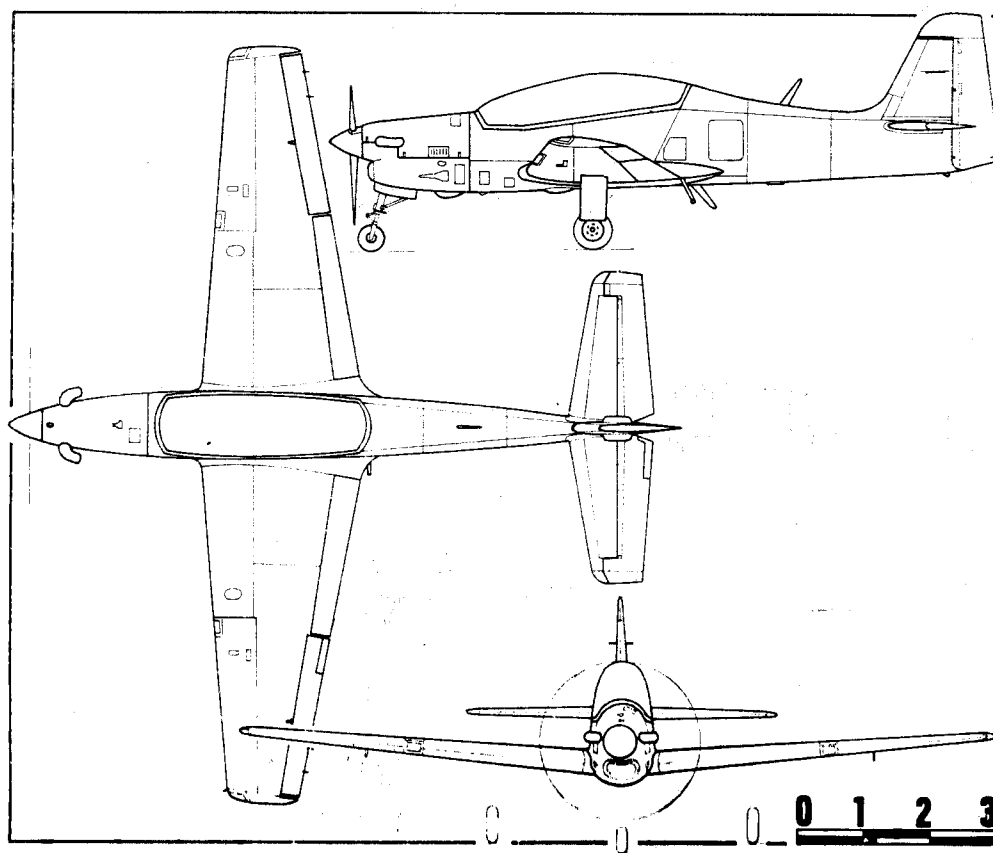


## EMBRAER EMB-312 TUCANO BRAZILIA

Reprezentantul noii generații de avioane de antrenament, care s-a dovedit a corespunde în mod deosebit exigențelor specialiștilor, este EMB-312 Tucano, produs de industria aeronautică braziliană și în licență în Anglia. Primul zbor al prototipului a fost efectuat la 16 august 1980, avionul impunându-se la numeroase întâlniri internaționale. Echipat cu un motor turbopropulsor Pratt & Whitney PT 6A-25C de 740 CP (552 kW), cu două scaune catapultabile de tip Martin Baker Mk. 8, Tucano se află în dotarea echipei reprezentative de acrobație în grup a Braziliei.

Avion biloc tandem, monomotor, monoplan cu aripa jos. Tren de aterizare escamotabil, de tip triciclu. Elice tripală Hartzell HC-B3TN-3. Anvergură: 11,14 m; lungime: 9,86 m; înălțime: 3,4 m; suprafață portantă: 19,4 m<sup>2</sup>; masă gol: 1830 kg; masă maximă: 2550 kg; viteză maximă: 458 km/h; viteză de croazieră: 345 km/h; viteză maximă admisă: 541 km/h; viteză minimă: 121 km/h; viteză ascensională: 11,3 m/s; plafon: 8690 m; distanță de zbor: 2050 km; autonomie: 6 ore.

Încărcare alară: 121,1 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 3,44 kg/CP (4,6 kg/kW). Factor de sarcină: +6/-3.



## 12.8. Avioanele formațiilor reprezentative de acrobație aeriană

Pasiunea și atracția zborului acrobatic atrag piloții avioanelor cu reacție spre reprezentanții deosebite, trasind cu fumigene în spațiu diafane și multicolore traiectorii individuale sau de grup. Puternicele și rapidele avioane cu reacție primesc desene vizibile simbolizind puterea și viteza, ce le deosebesc total de avioanele de acrobație obișnuite. Evoluțiile largi, datorate vitezei, se desfășoară în zgomotul asurzitor al puternicelor motoare reactive, stăpinite cu precizie de piloți de înaltă clasă. Programele de zbor în formație unesc aparatele cu fire nevăzute, pentru a le pierde în spațiu și a le reuni din nou în altă structură. Fără a participa la o competiție directă, câteva dintre aceste formații de acrobație aeriană și-au dobândit o popularitate deosebită. Formațiile „Zolotistyi Jastrebi”, „Red Arrows”, „Patrouille de France”, „Thunderbirds” ... sînt recunoscute după o serie de evoluții specifice, perfecționate în ore și ore de antrenament în zbor și la sol, în sala de studiu.

Chiar de la primele lor apariții, în anii '40—'50, avioanele cu reacție au fost reunite de pasiunea zborului în diverse formații prezentate la meciurile aviatice (fig. 12.59). Cîteva dintre aceste aparate, întreținute în linie de zbor, participă și azi la diverse ocazii, alături de aparate moderne, amintind celor pasionați de începuturile aviației reactive: Gloster Meteor (fig. 12.59, a), Hawker Siddeley Hunter (fig. 12.59, b).

Cu trecerea timpului au apărut noi și noi formații de acrobație, pe măsură ce altele s-au destrămat. Dispunind de rezerve organizatorice și financiare, cîteva dintre acestea răzbat cu siguranță în decursul anilor, menținute de puterea tradiției și a zborului „Zolotistyi Jastrebi” — U.R.S.S., „Blue Angels” — S.U.A., „Patrouille de France” — Franța, „Red Arrows” — Anglia, „Frecce Tricolori” — Italia, „Thunderbirds” — S.U.A., devenind reprezentative pentru culorile naționale ale țărilor de origine. Organizate pe parcurs cu noi și noi echipaje, pe noi și noi avioane, reprezentativele de acrobație aeriană continuă tradiția demonstrațiilor aeriene, începute chiar de la primele ascensiuni cu balonul, cu 200 de ani în urmă. Denumirile formațiilor au devenit cunoscute nu numai iubitorilor aviației, ci și celor mai puțin avizați, presa, televiziunea și cinematograful făcînd cunoscute unui public larg activitatea acestora.

Pilotind rapidele lor avioane cu reacție, piloții din formațiile reprezentative vin să completeze spectacolul aerian alături de gingașele aparate sportive, ușoarele biplane ale formațiilor „Rothmans”, „Eagle”, „Royal Falcons”.

Dezvoltarea tehnicii de zbor a condus la schimbări și în dotarea formațiilor de acrobație cu avioane corespunzătoare, mai manevrabile, mai sigure, echipate cu aparatură de zbor din ce în ce mai perfecționată, mai complexă, care a permis dezvoltarea programelor de acrobație, devenite tot mai spectaculoase prin precizie și inedit.

Formația „Zolotistyi Jastrebi”, prezentă la numeroase meciuri în U.R.S.S. și Europa, a evoluat în decursul anilor pe aparate de tip MiG-15 (fig. 12.60, a), MiG-17 (fig. 12.61), MiG-19, MiG-21 (fig. 12.62), MiG-23 și Su-15. Alături de această formație, în U.R.S.S. evoluează alte numeroase

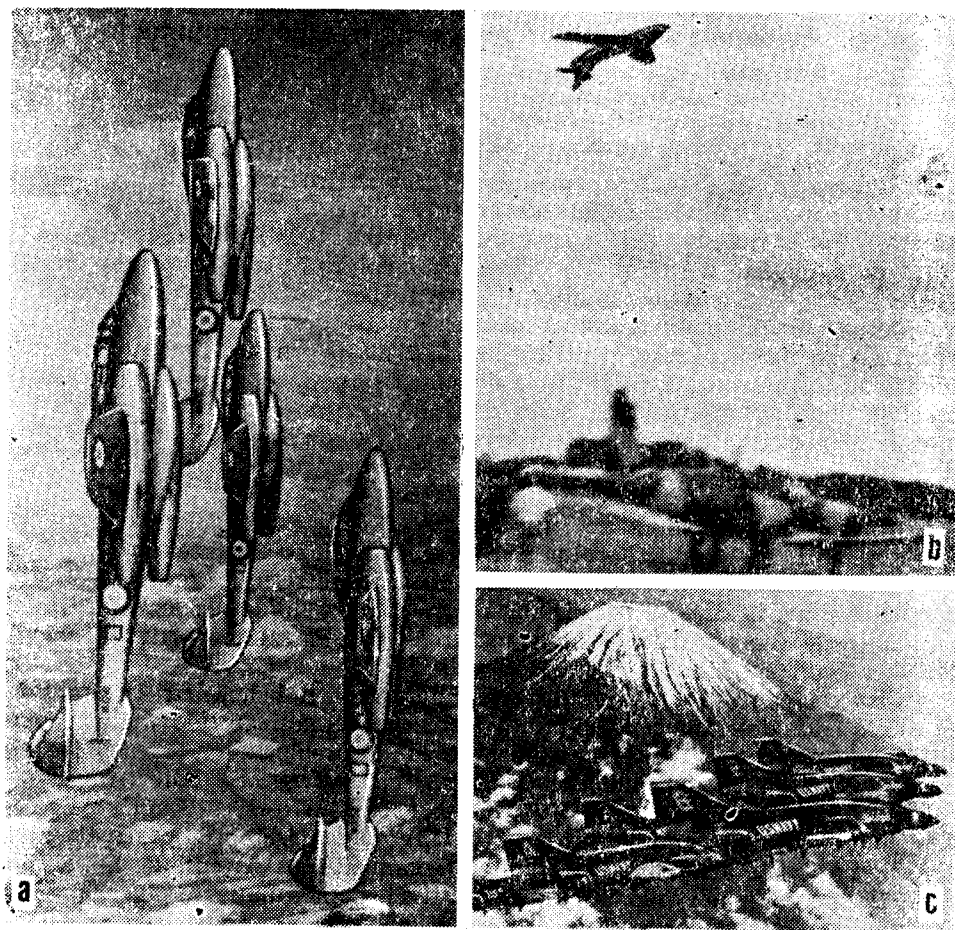


Fig. 12.59. Avioane cu reacție în zbor acrobatic:

a — Gloster Meteor în urcare la verticală; b — Hawker Siddeley Hunter în zbor pe spate; c — Mc Donnell Douglas F-4 din formația „Blue Angels” în cursul unei demonstrații din Japonia.

formații, acestea participând la numeroase mitinguri și demonstrații în Republica Democrată Germană, Polonia, Cehoslovacia.

Uniunea Sovietică este țara în care acrobația aeriană pe avioane cu reacție se bucură de un cadru organizatoric deosebit. Din anul 1949 până în prezent au fost organizate 18 campionate naționale de acrobație aeriană pe avioane cu reacție. În prezent, campionatele se desfășoară pe avioane cehoslovace de tip Aero L-29 Delfin și Aero L-39 Albatros. La primele ediții, avioanele de bază erau cunoscutele aparate sovietice MiG-15 și MiG-17, care au intrat și în dotarea aerocluburilor D.O.S.A.A.F. Pe aceste aparate au obținut titlul de maeștri ai sportului un număr de 821 sportivi din aerocluburile U.R.S.S. Programul de concurs la acrobația cu avioane cu reacție este compus din 12

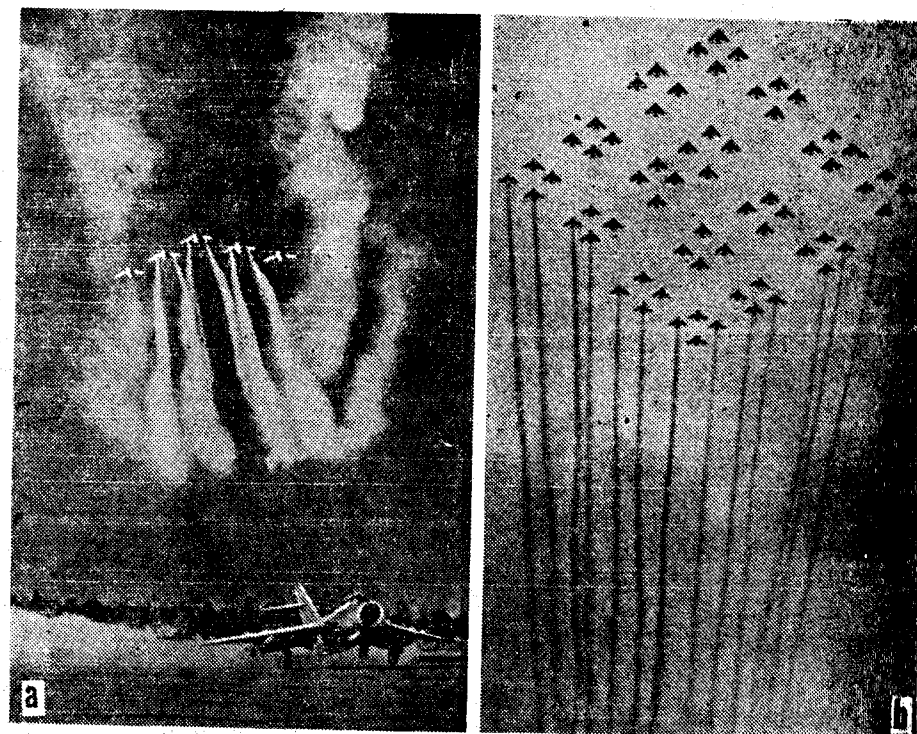


Fig. 12.60. Formații de acrobație pe avioane de tip MiG:

a — MiG-15 (U.R.S.S.); b — MiG-17 (Polonia).

figuri, acestea desfășurându-se de la înălțimea de 2 300 m până la înălțimea de siguranță de 400 m.

Aparatele L-29 și L-39 sînt întilnite în componența formațiilor de acrobație din R.S. Cehoslovacia, evoluțiile acestora concurînd cu cele ale aparatelor construite de firme consacrate: „Aérospatiale, British Aerospace, SÅAB, CASA, Aermacchi.



Fig. 12.61. Avioane MiG-17 din formația „Zolotistyi Jantreb” — U.R.S.S.

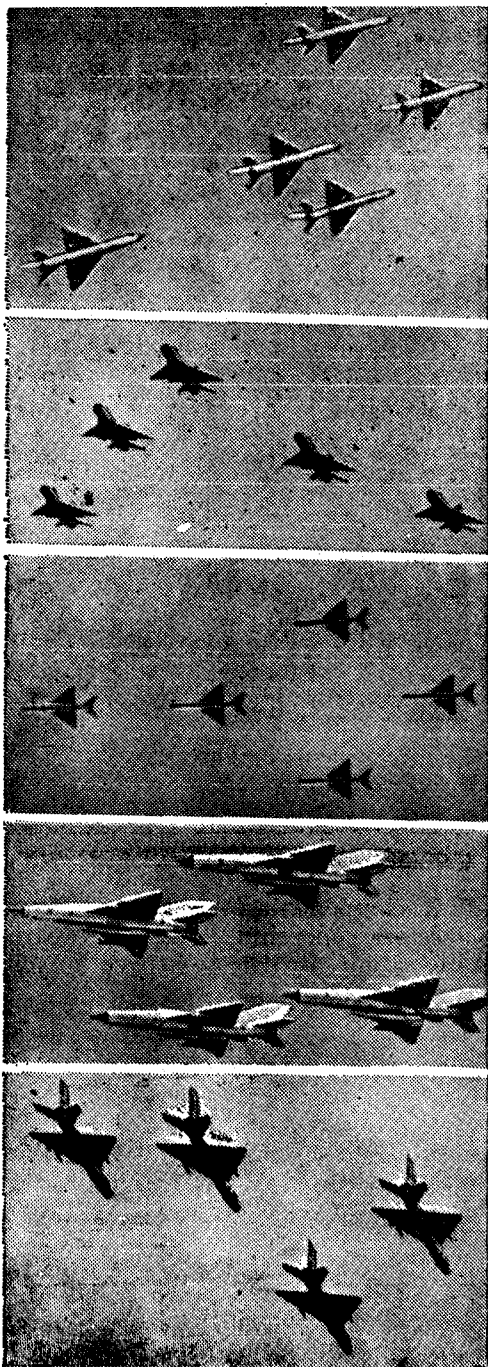
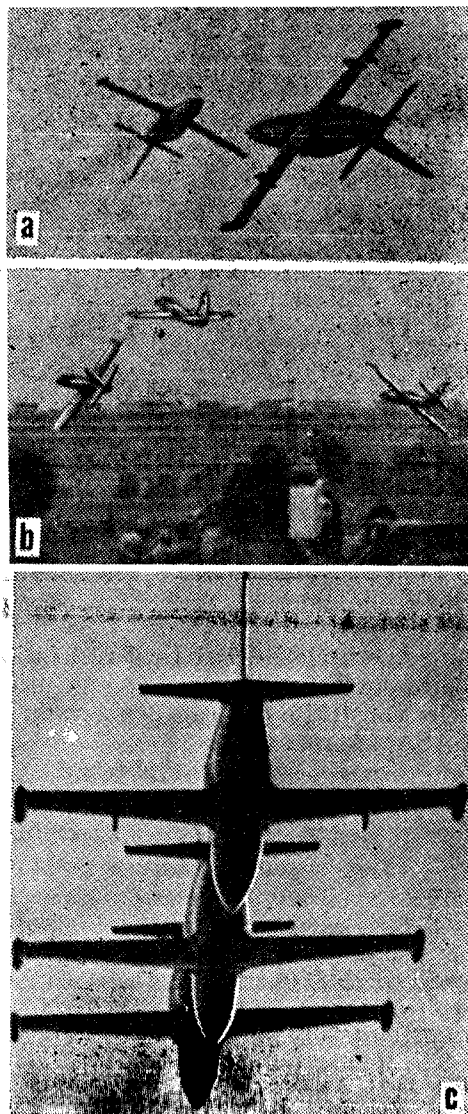


Fig. 12.62. Avioane MiG-21 demonstrind zbor în formație cu prilejul unui miting din Franța.

Fig. 12.63. Avioane Aero L-39 Albatros din dotarea unor formații din Cehoslovacia:  
a — întâlnire în tonou; b — degajare la joasă înălțime;  
c — formație etajată.



Pe aparate de construcție națională, piloții cehoslovaci demonstrează „la ei acasă” spectaculoase evoluții acrobatice, de la simple treceri în formație, la dificile „întilniri” în tonou, degajări la joasă înălțime, zboruri în oglindă sau etajate (fig. 12.63, a, b, c).

Pînă la realizarea aparatelor L-29 și L-39, echipele de acrobație din Cehoslovacia erau echipate cu avioane de tip MiG-15 (fig. 12.64, a), MiG-17, MiG-19 și MiG-21, la fel ca și cele din Polonia (fig. 12.64, b), România (fig. 12.65) Bulgaria, Ungaria și Republica Democrată Germană.

Dinamica înlocuirii aparatelor de zbor aflate în dotarea formațiilor reprezentative de acrobație aeriană a fost semnalată la majoritatea acestora, apariția unui nou tip de avion în dotare determinind noi programe de demonstrație.

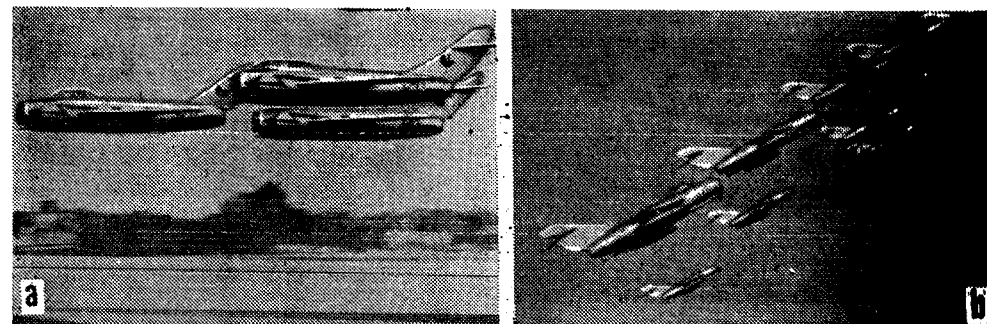


Fig. 12.64. Avioane MiG-15:  
a — formație de acrobație din Cehoslovacia; b — formație de acrobație din Polonia.

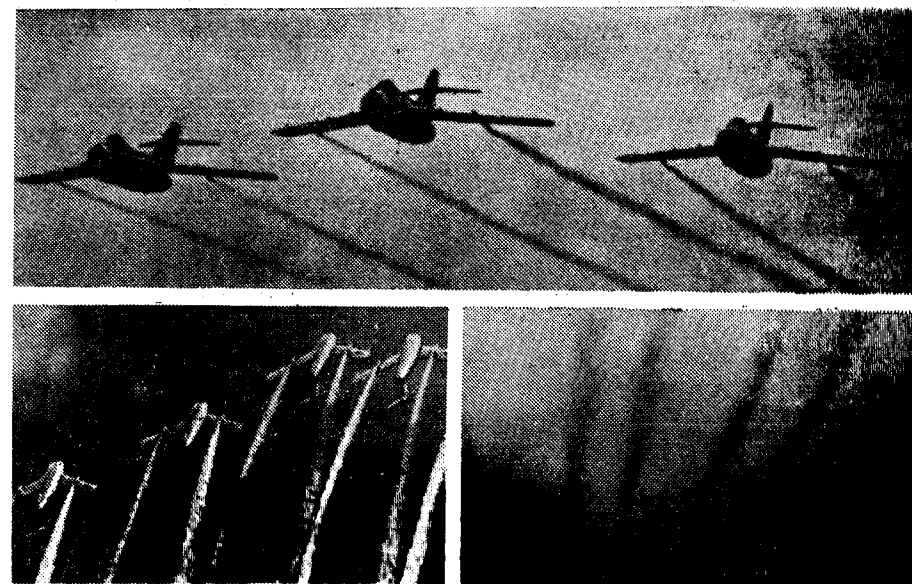


Fig. 12.65. Avioane MiG-15 în formație de demonstrație cu fumigene sub planuri — România.



Astfel formația „Blue Angels”, reprezentativă a Aviației Navale S.U.A. (NAVY), în anul 1946 când a fost creată era constituită din patru avioane clasice de tip Grumman F6F Hellcat. Primele avioane cu reacție utilizate au fost patru Grumman F9F Panther, urmate în decursul anilor de Chance Vought F7U-1 Cutlass (fig. 12.66, a), Grumman F9F8T Cougar (fig. 12.66, b), Grumman F-11F-1 Super Tiger (fig. 12.66, d), Mc Donnell Douglas A-4 Skyhawk și Mc Donnell Douglas F-4J Phantom II (fig. 12.66, c). Activitatea acestei formații s-a făcut cunoscută prin evoluții de mare rafinament, precizie și dificultate (fig. 12.67).

Paralel cu formația reprezentativă a marinei, în S.U.A. există și formația reprezentativă a U.S.A.F. (Forțele Aeriene ale Statelor Unite), cunoscută sub denumirea de „Thunderbirds” (fig. 12.68). Primele avioane cu reacție din

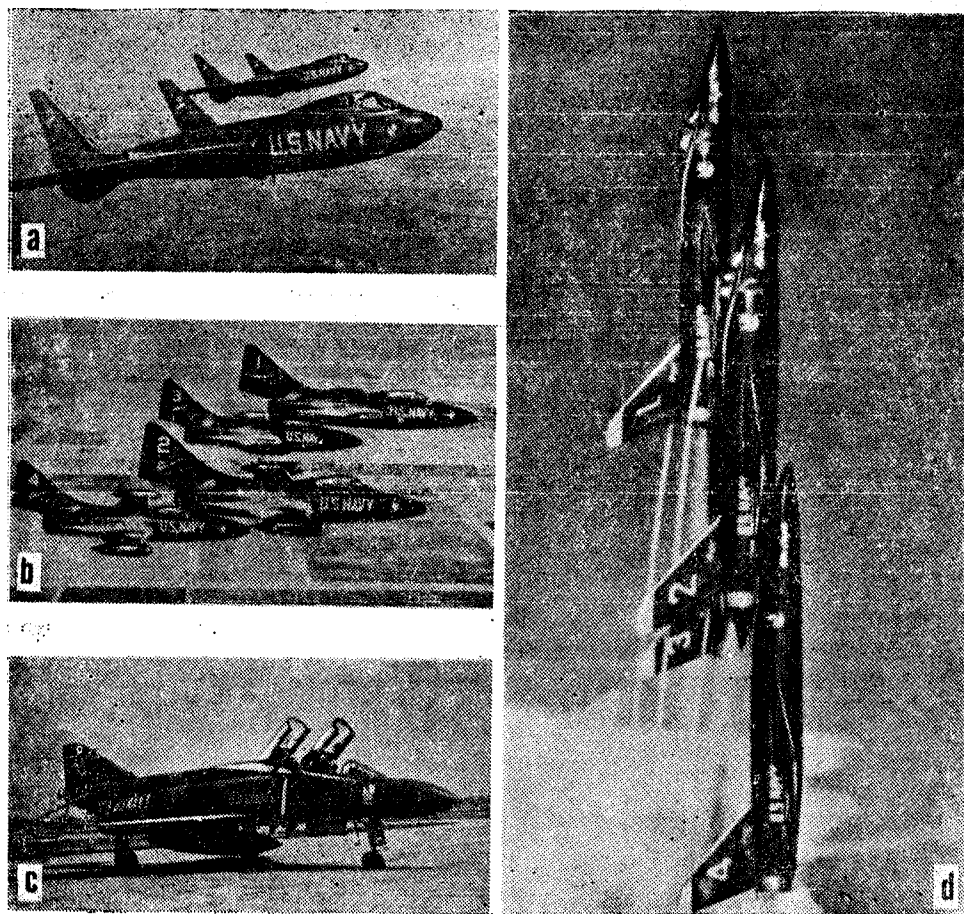


Fig. 12.66. Avioane din dotarea formației „Blue Angels” — S.U.A.:

a — Chance Vought T7V-1 Cutlass; b — Grumman F9F8T Cougar; c — Mc Donnell Douglas F-4 Phantom II; d — Grumman F-11 F-1 Super Tiger.

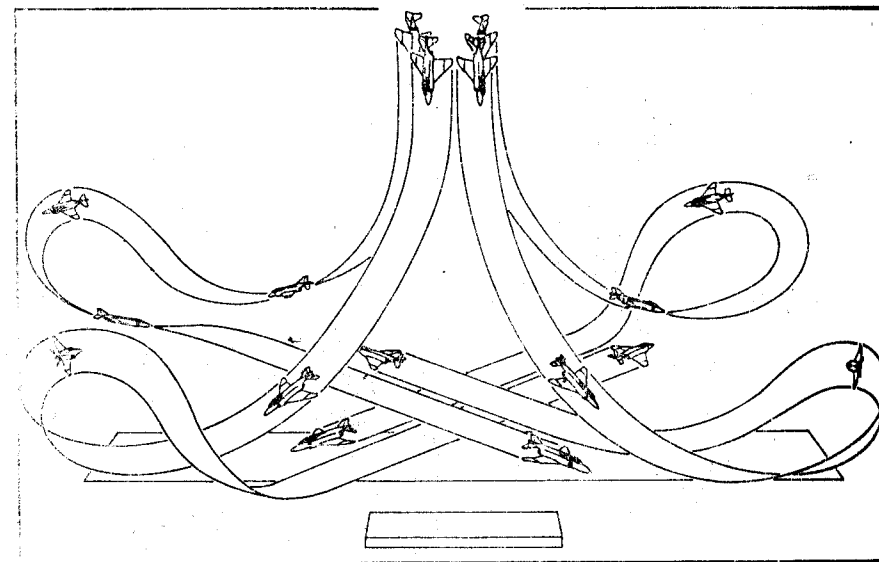


Fig. 12.67. Spectaculos program de demonstrație cu patru avioane Phantom II al formației „Blue Angels”: picaj la verticală, degajare la joasă înălțime, viraj la joasă înălțime, cu „întilnire din patru direcții”.

dotarea formației „Thunderbirds” au fost patru avioane Republic F-84F Thunderstreak (fig. 12.68, a), care au evoluat în anii '50. Acestea au fost înlocuite cu renumitele avioane North American F-100 Super Sabre, care au determinat o dezvoltare cu totul deosebită a programelor de acrobație ale formațiilor de avioane cu reacție (fig. 12.69). Cu caracter experimental, formația a fost înzestrată și cu câteva avioane Republic F-105 Thunderjet (fig. 12.68, c); apoi formația a fost dotată cu avionul Mc Donnell Douglas F-4E Phantom II, Northrop F-38A Talon și, de câțiva ani, cu noile avioane General Dynamics F-16 Fighting Falcon (fig. 12.70).

Numeroase dintre figurile formației „Thunderbirds” au fost preluate și perfecționate. Performanțele tehnice ale aparatelor păreau exploatate la maxim, punindu-se problema limitei umane, a metodei de pregătire a piloților și a modalității de abordare și de rezolvare a noilor programe. Piloții stăpîniți și atrași de mirajul spectaculosului, îmbătați de forța motoarelor, trec la evoluții din ce în ce mai dificile, precise, dar periculoase. Viteza de „întilnire” a două F-100 este de cca 1500 km/h, distanța minimă la care au trecut executînd „întilnirea” în tonou fiind de 3 m (v. fig. 12.69). Paralel cu formația „Thunderbirds”, tot pe aparate F-100 și-a desfășurat activitatea și formația „Skyblazers”, tot în cadrul U.S.A.F.

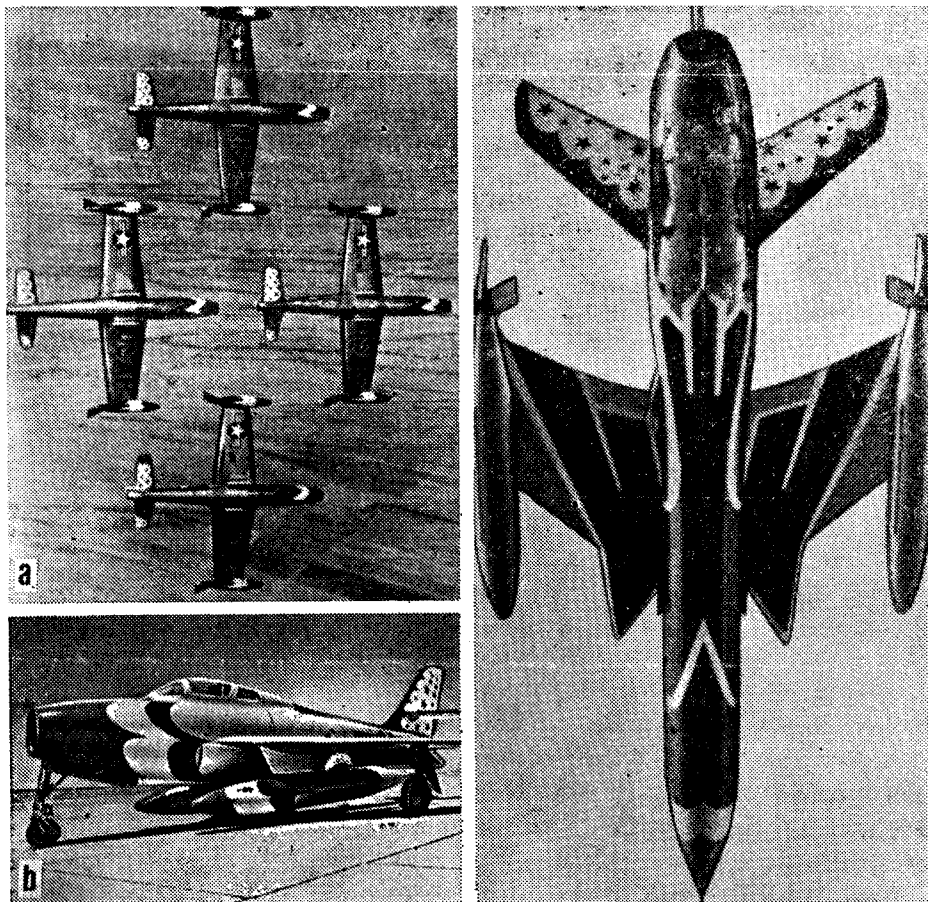


Fig. 12.68. Avioane din dotarea formației „Thunderbirds” — S.U.A.:  
 a — Republic F-84F Thunderstreak; b — Republic F-84 Thunderstreak; c — Republic F-105 Thunderjet.

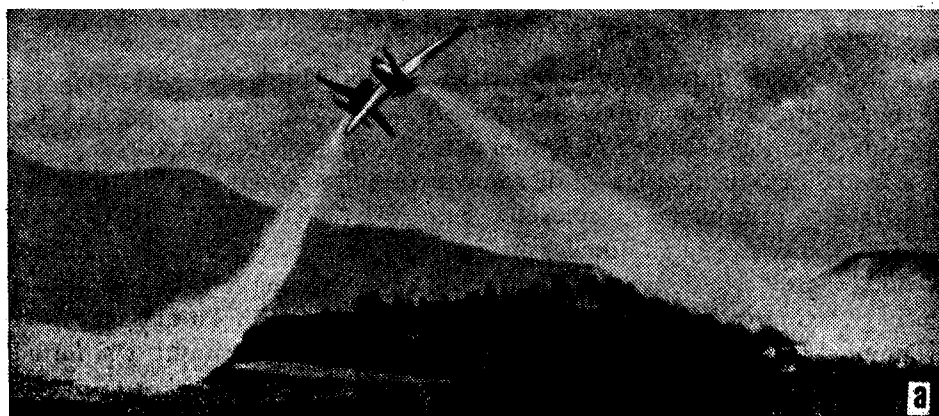


Fig. 12.69. Avioane F-100 Super Sabre în momentul „întîlnirii în tonou”.

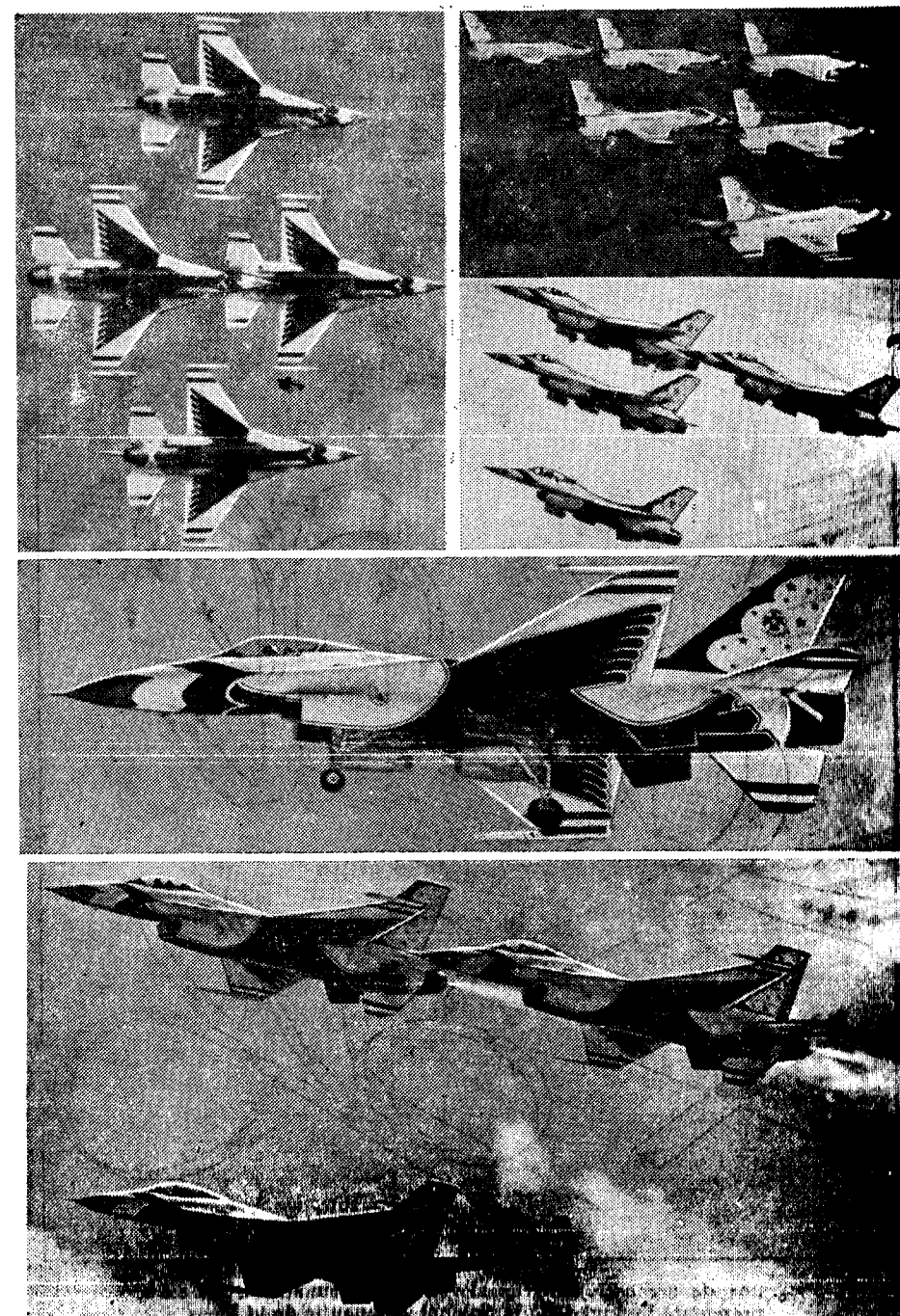


Fig. 12.70. Avioane F-16 din formația „Thunderbirds”.

Programele de grup ale formației „Thunderbirds”, prezentate la Salonul Aeronautic de la Paris în anul 1965 (fig. 12.71, fig. 12.72), au devenit „alfabetul de bază” al formațiilor de acrobație pe avioane cu reacție. Tonoul în formație cu păstrarea formației, tonoul în formație cu schimbarea formației, lupingul cu păstrea și schimbarea formației sint evoluții dezvoltate de la rea-

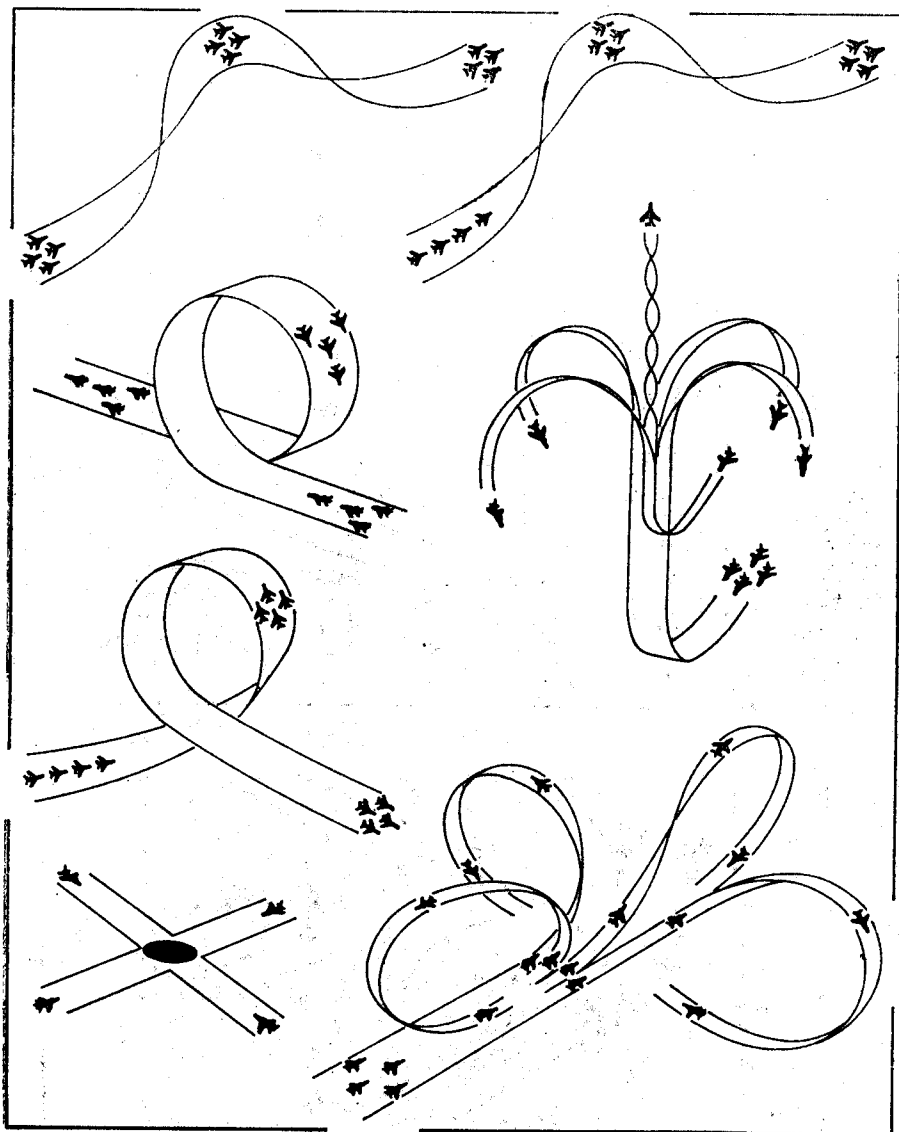


Fig. 12.71. Programe de acrobație în grup ale formației „Thunderbirds” cu avioane F-100 prezentate în anul 1965 la Salonul Aeronautic de la Paris.

lizarea cu patru aparate (v. fig. 12.71) în cazul formației „Thunderbirds”, la realizarea cu 7—9 aparate, în cazul formațiilor „Red Arrows” (Anglia), „Frecce Tricolori” (Italia) și „Patrouille de France” (Franța).

Formația „Patrouille de France” (P.A.F.), înființată oficial în anul 1953 și considerată ca echipă reprezentativă a Franței, a fost dotată cu mai multe tipuri de avioane: Republic F-84G Thunderjet, MD-450 Ouragan, Mystere IV A (fig. 12.73, a), Fouga Magister (fig. 12.73, c) și Dassault Breguet Alpha Jet (fig. 12.74).

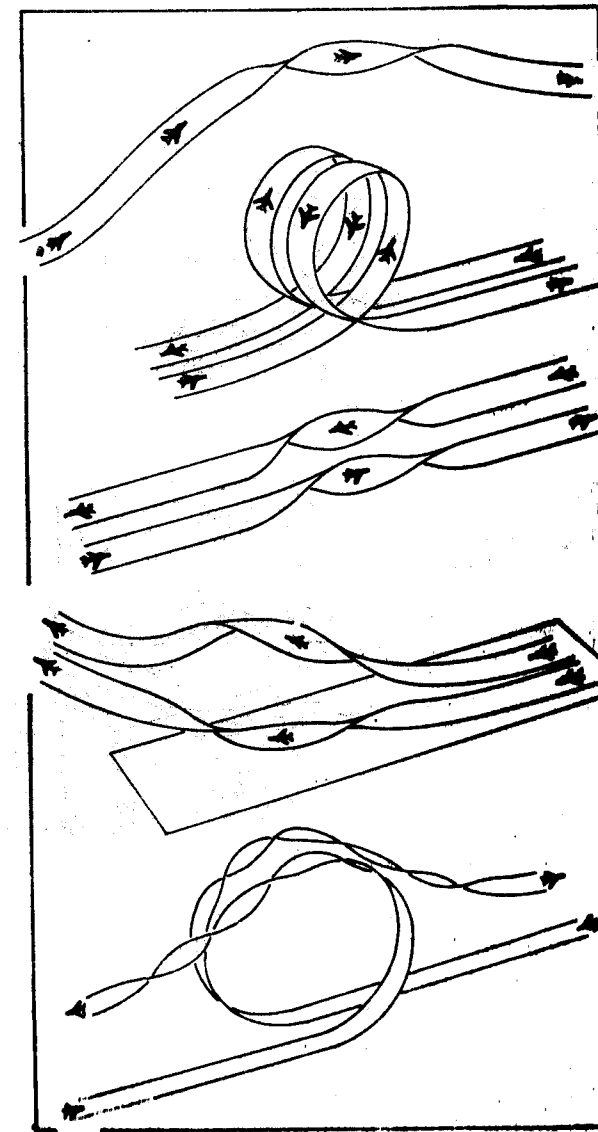


Fig. 12.72. Programe individuale și în celulă ale formației „Thunderbirds” cu avioane F-100 prezentate în anul 1965 la Salonul Aeronautic de la Paris.



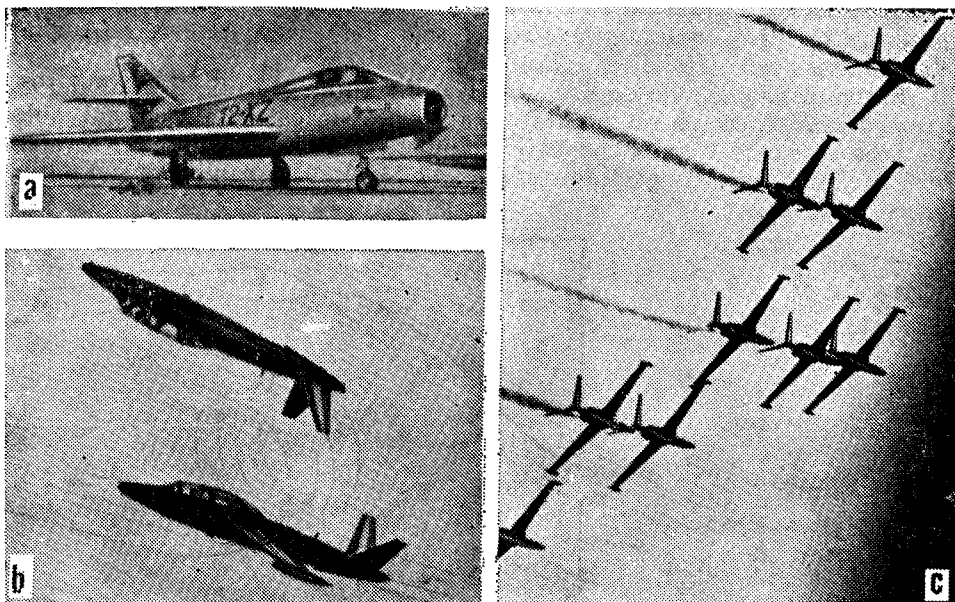


Fig. 12.73. Avioane din dotarea formației „Patrouille de France” — Franța;  
a — Mystere IV A; b, c — Fouga Magister.

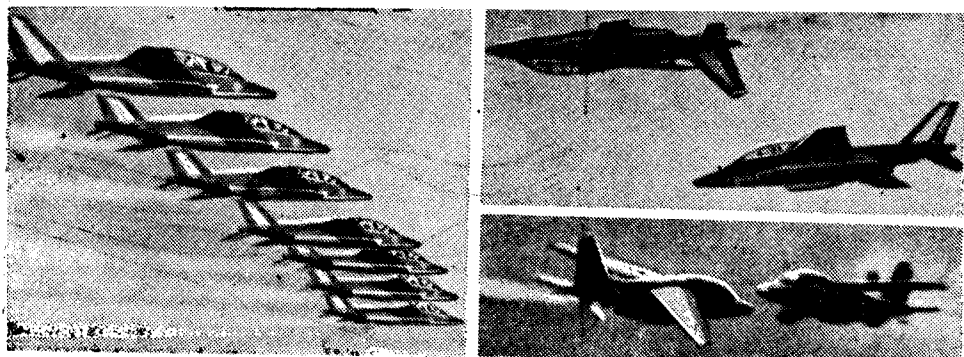


Fig. 12.74. Avioane Dassault Breguet Alpha Jet din dotarea formației „Patrouille de France”.

Palmaresul acestei formații pe toate tipurile de avioane însumează 75 000 ore de zbor și peste 2 000 demonstrații, activitatea ei fiind cunoscută în întreaga lume.

În anii '50 în Franța au existat mai multe formații de acrobație, acestea neprimind însă titlul de reprezentative: „Côte-d'Or”, „Dauphine”, „Flandres”, „La Fayette”, „Ave Marias”...

În Anglia au evoluat mai multe formații echipate cu avioane cu reacție: „Vampires”, „Blue Diamonds”, „Black Arrows”, „Tigers”, „Meteorites”,

„Sparrows”, „Poachers”. Din anul 1958 este remarcată la numeroase mitinguri formația „Pelicans”, devenită „Red Pelicans”, echipată cu avioane de antrenament și școală de tip Jet Provost T.5. În anul 1964 formația „Red Pelicans”, devine „Red Arrows”, iar din anul următor primește titlul de reprezentativă a R.A.F. (Royal Air Force). Aparatele sînt pilotate de instructori de zbor, în stagii în cîte doi ani. Evoluînd pe aparate Folland Gnat (fig. 12.75), timp de 15 ani, formația „Red Arrows” participă la 1292 demonstrații în 18 țări, an de an programele fiind tot mai complexe. Din anul 1980 formația evoluează pe avioane de tip British Aerospace Hawk (fig. 12.76), moderne avioane de școală și antrenament. În noua configurație, formația deține, poate, cel mai complex program de antrenament, gama programelor de zbor (fig. 12.77, fig. 12.78), precum și „alfabetul formațiilor” (fig. 12.79), fiind extrem de complexe.

Formații de acrobație cu activitate deosebită există și în Italia, „Cavallino Rampante”, „Guizzo”, „Getti Tonanti”, „Frecce Tricolori” fiind cîteva dintre acestea. În anul 1961 formația „Frecce Tricolori” primește titlul de „Pattuglia Aerobatica Nazionale” (P.A.N.), cu statut oficial și permanent. Formația a evoluat pe aparate cu reacție de tip F-86E și apoi Fiat G-91 (fig. 12.80 și fig. 12.81) iar în prezent evoluează pe aparate Aermacchi MB-339.

În Canada, formația „Snowbirds” (fig. 12.82) primește statut de reprezentativă oficială a Canadei din anul 1977 și evoluează pe aparate CT-114 Tutor. Înaintea acestei formații, tot pe aparate CT-114 (CL-14) Tutor au evoluat formațiile „Golden Centennaires” și „Golden Hawks”, care au stat la baza organizării formației „Snowbirds”.

În prezent în lume mai evoluează formațiile „Asas de Portugal” (Portugalia) pe avioane Cessna T-37C, „Karo As” (Austria) și „F-5” (Suedia) pe avioane SAAB-105 și „Blue Impulse” (Japonia) pe avioane Mitsubishi T-2. Cu activitate mai puțin intensă evoluează și alte formații în Spania, Olanda, Danemarca, R.F.G. și alte țări.

În afara formațiilor de acrobație în grup, calitățile avioanelor cu reacție pot fi demonstrate și în diverse programe individuale, remarcîndu-se dintre acestea evoluțiile pe aparatele General Dynamics F-16 (fig. 12.83), McDonnell Douglas TF-15 Eagle și Northrop F-20.

La numeroase demonstrații de zbor, avionul F-16 este prezent cu spectaculoase programe individuale, figuri de extremă dificultate și precizie fiind executate în cadrul programelor de demonstrație de la diverse saloane aeronautice, mitinguri. Lupîngul din decolare, imelmanul din trecere la joasă înălțime, ascensiunea pe verticală cu viteză mică, tonoul pe verticală, tonoul



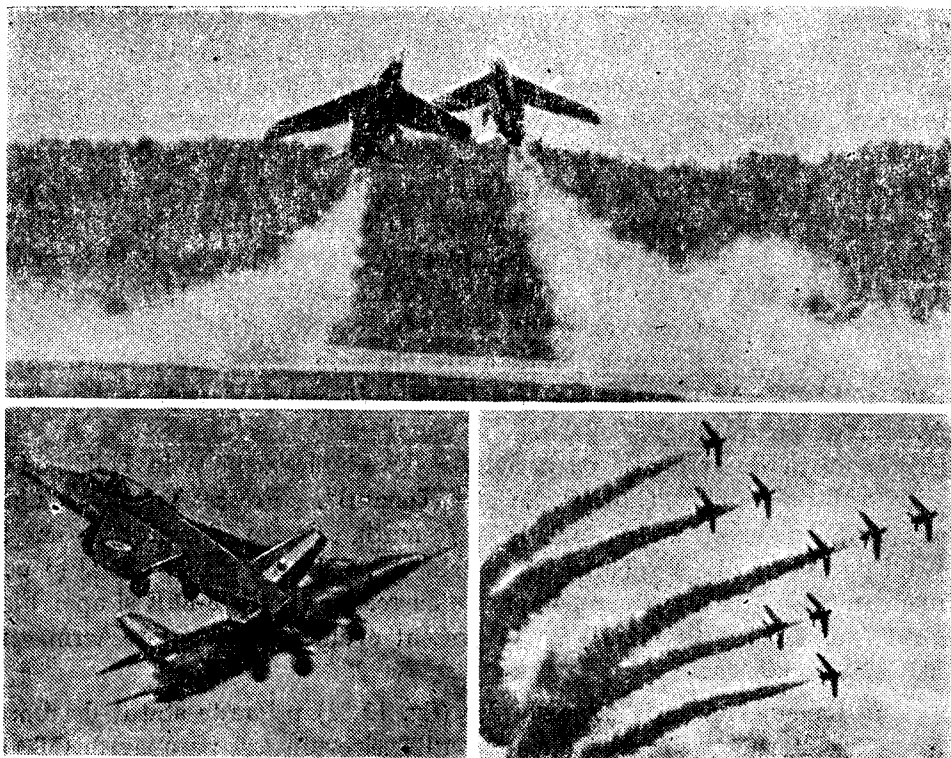


Fig. 12.75. Avioane Folland Gnat din dotarea formației „Red Arrows” — Anglia.

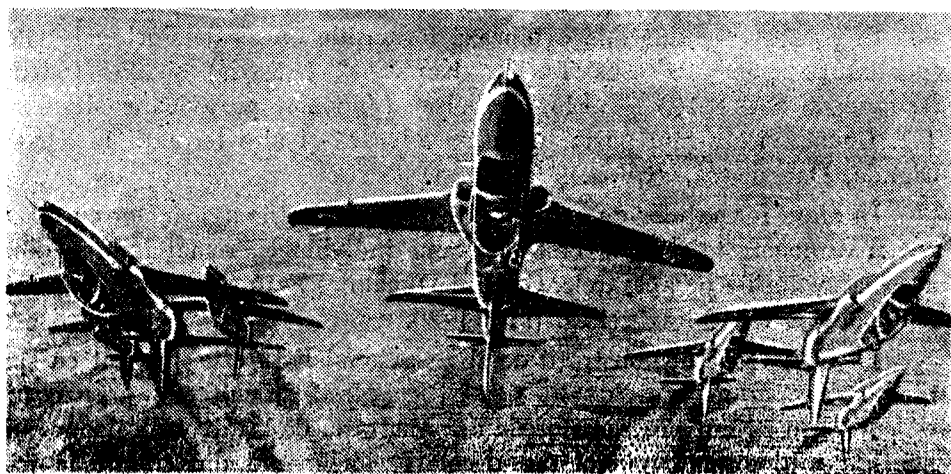


Fig. 12.76. Avioane British Aerospace Hawk din dotarea formației „Red Arrows”.

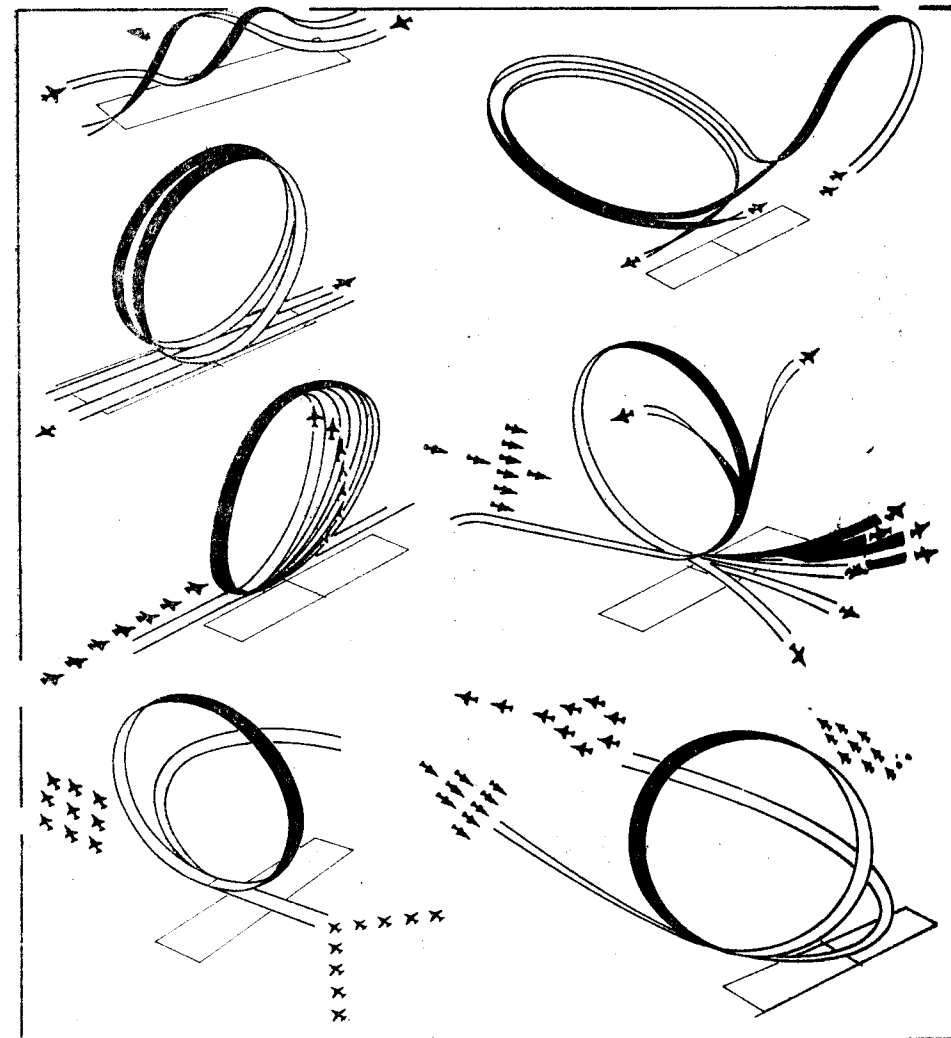


Fig. 12.77. Programe de acrobație în grup ale formației „Red Arrows”.

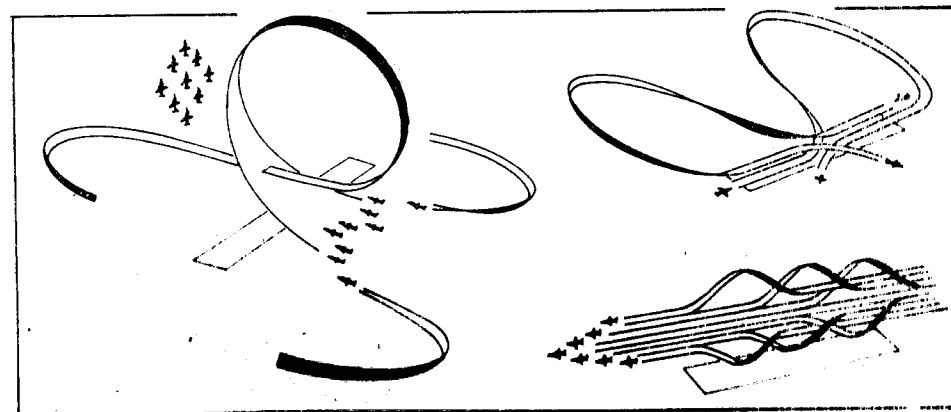


Fig. 12.78. Programe de acrobație în grup de mare dificultate ale formației „Red Arrows”.

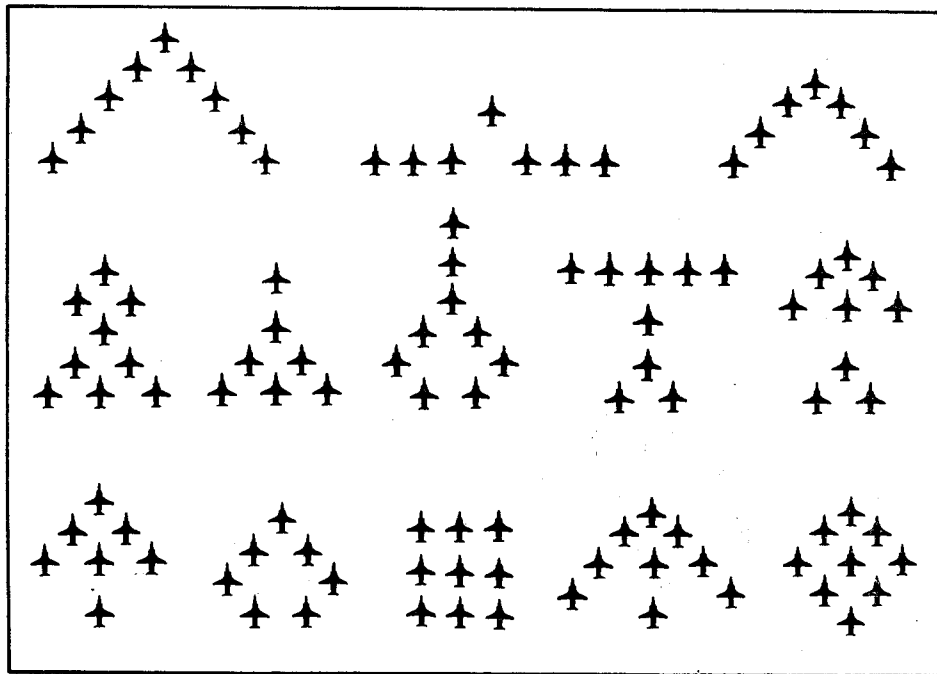


Fig. 12.79. Diverse configurații de zbor ale avioanelor din formația „Red Arrows”.

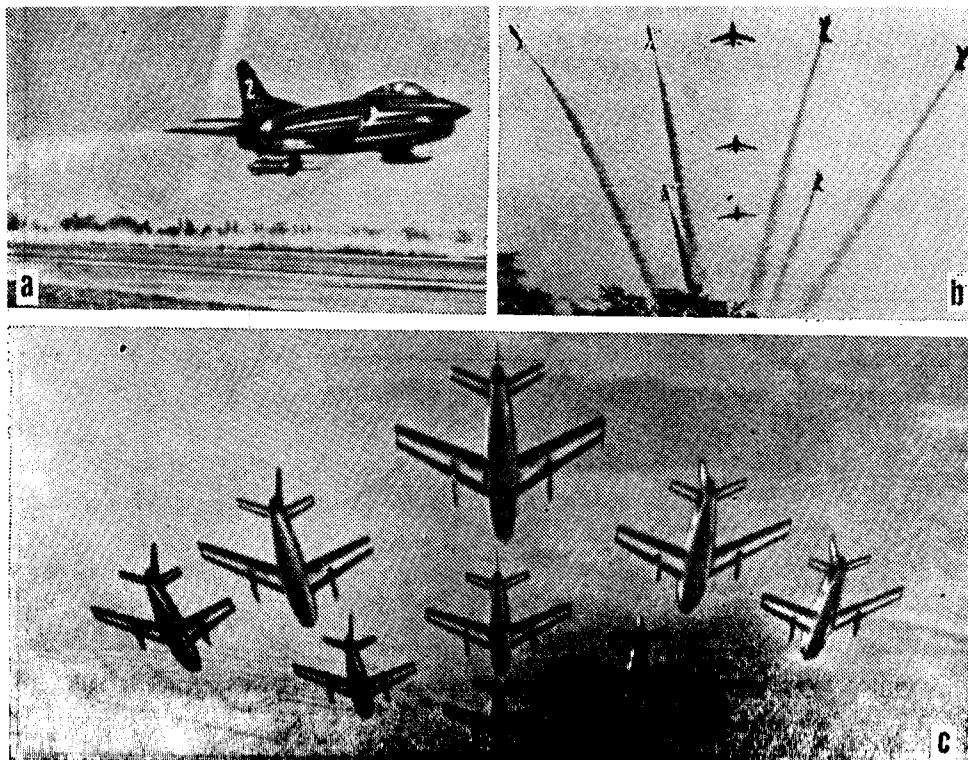


Fig. 12.80. Avioane Fiat G-91 din dotarea formației „Frecce Tricolori” — Italia.

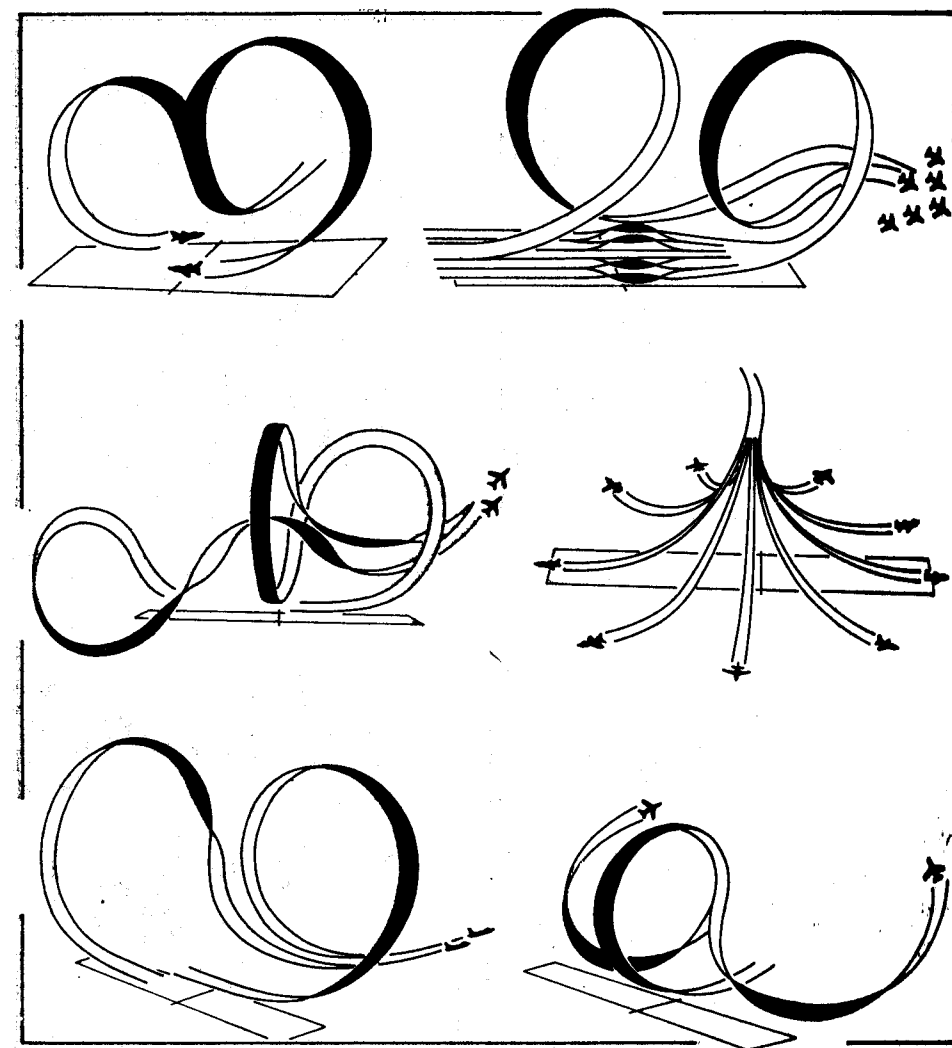


Fig. 12.81. Programe de acrobație în grup ale formației „Frecce Tricolori” cu avioane Fiat G-91.

la joasă înălțime, virajul strâns la factor de sarcină ridicat (+6) sînt cîteva dintre evoluțiile (fig. 12.84) care au reținut atenția a numeroși specialiști și pasionați ai zborului la ultimile ediții ale Salonului Aeronautic de la Paris.

Aparatele F-16 au fost prezentate la Paris de piloții de încercare Neil Anderson, director la firma General Dynamics cu problemele de testare și D. Palmer pilot șef de încercare la aceeași firmă. De la zborul cu prototipul avionului YF-16 în anul 1974, N. Anderson a efectuat peste 200 de zboruri demonstrative, cu F-16 în peste 10 țări.

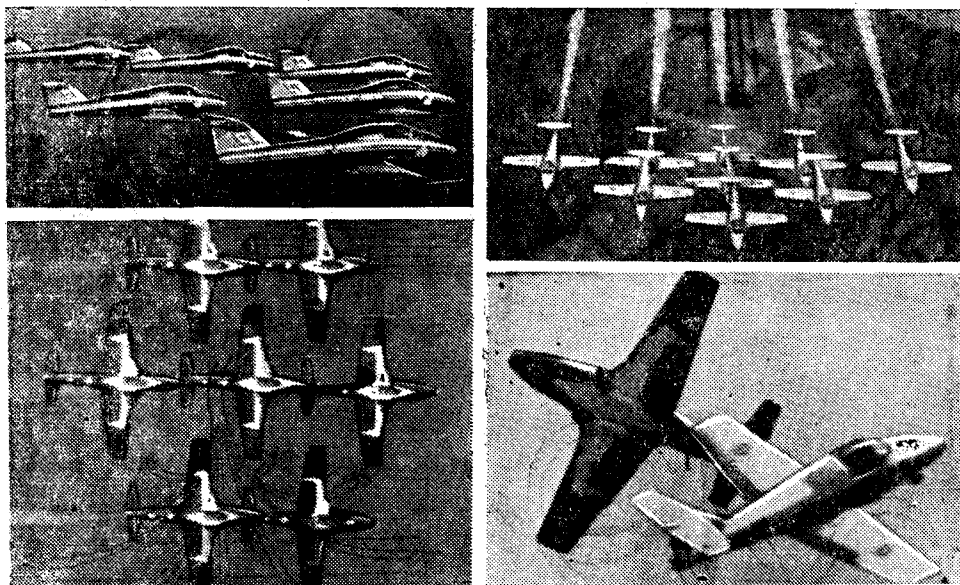


Fig. 12.82. Avioane CT-114 Tutor din dotarea formației „Snowbirds” — Canada.

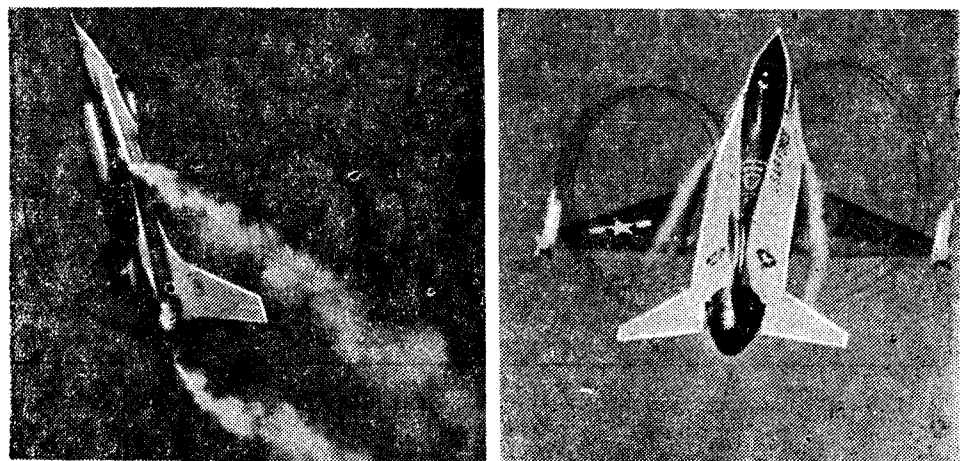


Fig. 12.83. Avionul F-16 în cursul unor demonstrații de acrobație individuală.

Palmaresul acestui pilot de încercare este deosebit: peste 150 de tipuri de avioane încercate, 8 400 ore de zbor.

Cu prilejul „Bicentenarului Americii”, în anul 1976, au fost organizate o serie de demonstrații și mitinguri aviatice. Citeva aparate Mc Donnell Douglas F-4J Phantom II, cu desene speciale simbolizând drapelul S.U.A., efectuează o serie de demonstrații în grup, iar aparatul TF-15 Eagle traversează

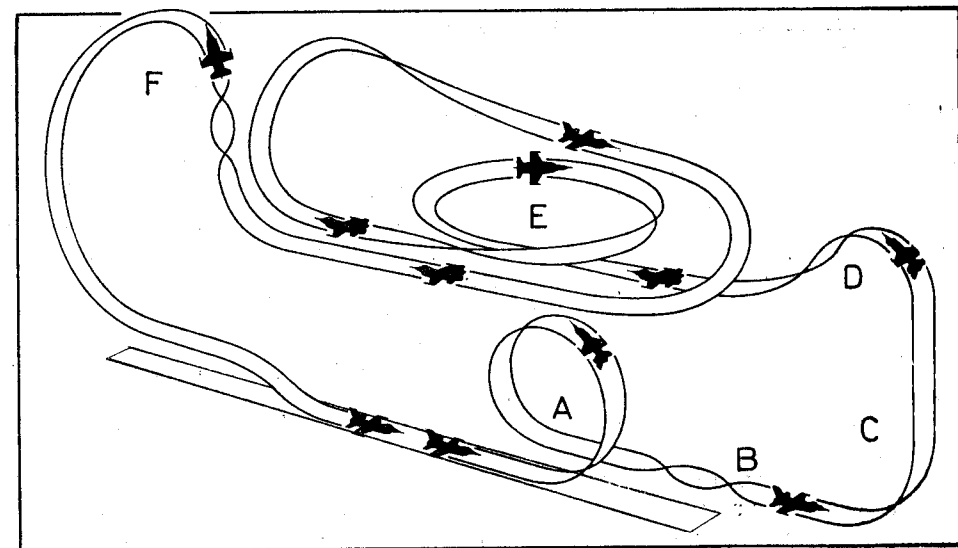


Fig. 12.84. Program de acrobație individuală cu avionul F-16 în cadrul unor demonstrații de la Salonul Aeronautic de la Paris:

A — luping din decolare; B — tonou la joasă înălțime; C — urcare la verticală cu viteză redusă; D — imelman; E — viraje la factor de sarcină ridicat (+6); F — tonou la verticală.

Oceanul Atlantic, executând o realimentare în zbor, și ajunge în Europa, unde execută un important turneu de demonstrații individuale. La Paris, programul este repetat în anul 1977, puternicul bireactor reținând atenția publicului cu impetuoase manevre (fig. 12.85).

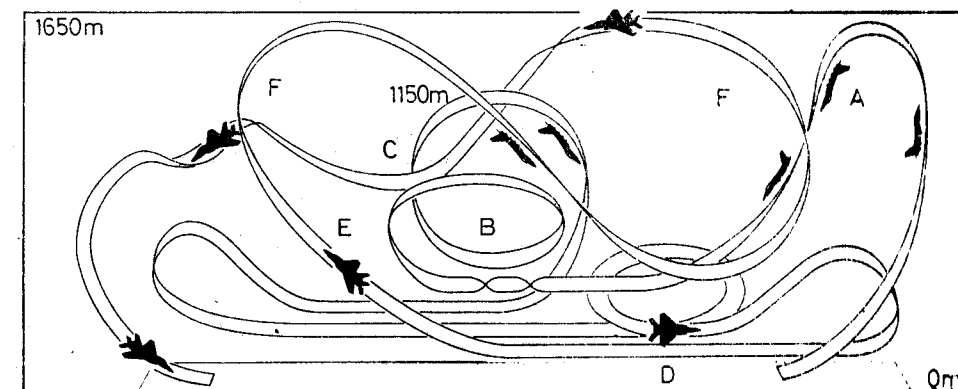


Fig. 12.85. Program de acrobație individuală cu avionul TF-15 în cadrul unor demonstrații din Europa:

A — urcare la verticală din decolare cu imelman combinat în picaj; B — viraje la factor de sarcină ridicat (+6); C — luping; D — trecere la joasă înălțime; E — urcare; F — opt cuban.

Alături de puternicele supersonice, minijeturile vin să completeze gama aparatelor de antrenament, noua generație de aparate preocupând specialiști din Franța, Italia, S.U.A. Dintre realizări, se menționează aparatul BD-5J, construit de americanul Jim Bede. Extrem de mic, corect motorizat, acest aparat demonstrează maniabilitatea și siguranța microjeturilor. BD-5J este de fapt varianta cu motor reactiv a aparatului BD-5, echipat cu un motor clasic cu elice propulsivă. Aparatul este produs în variantele: BD-5A Micro cu motor de 32 CP (23,84 kW), BD-5A cu motor de 70 CP (52,12 kW) și BD-5B cu motor de 28 CP (20,86 kW). BD-5J (JET) este în dotarea formației de acrobație „Sonic Acrojets” și a altor câteva formații de acrobați amatori din S.U.A., participarea acestora la diverse mitinguri în S.U.A. și Europa fiind marcată prin spectaculoase evoluții (fig. 12.86).

Alături de avioanele cu reacție, pe ușoare avioane clasice, în lume, evoluează mai multe formații de acrobație echipate cu aparate de tip Pitts S2A, un biplan de excepție, care de cca 35 de ani se menține pe cerul mitingurilor aeriene. Dezvoltat pe baza avionului Pitts Special, Pitts S2A este avionul biplan care a intrat în dotarea mai multor formații de acrobație, devenite celebre prin programele prezentate publicului din numeroase țări. Astfel formațiile „Rothmans” — Anglia, „Royal Falcons” — Iordania, „Eagle-II” — S.U.A. concurează, la o scară mai accesibilă oamenilor, cu evoluțiile bolizilor cu motoare reactive. Spațiul necesar pentru desfășurarea evoluțiilor (fig. 12.87) fiind mai restrins, permite organizarea de demonstrații și în terenuri cu obstacole, publicul putând privi „de aproape” evoluțiile acrobaților aerieni. În formații de 3—5 aparate, individual sau în celulă, biplanele trasează pe cer grațioase bucle paralele, divergente sau convergente, precizia evoluțiilor nefiind cu nimic mai prejos de cea a rapidelor avioane cu reacție.

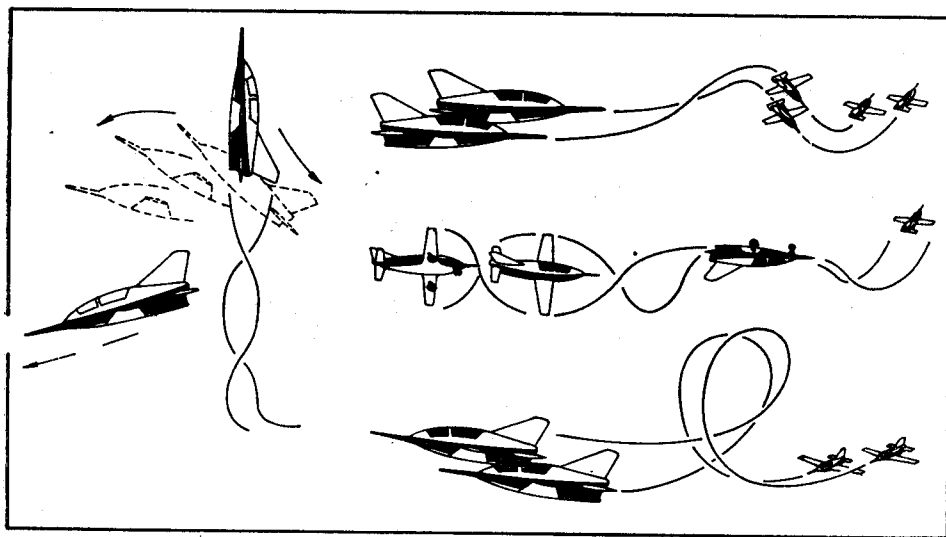


Fig. 12.86. Programe de demonstrație ale avioanelor minijet BD-5J din formația „Sonic Acrojets”.

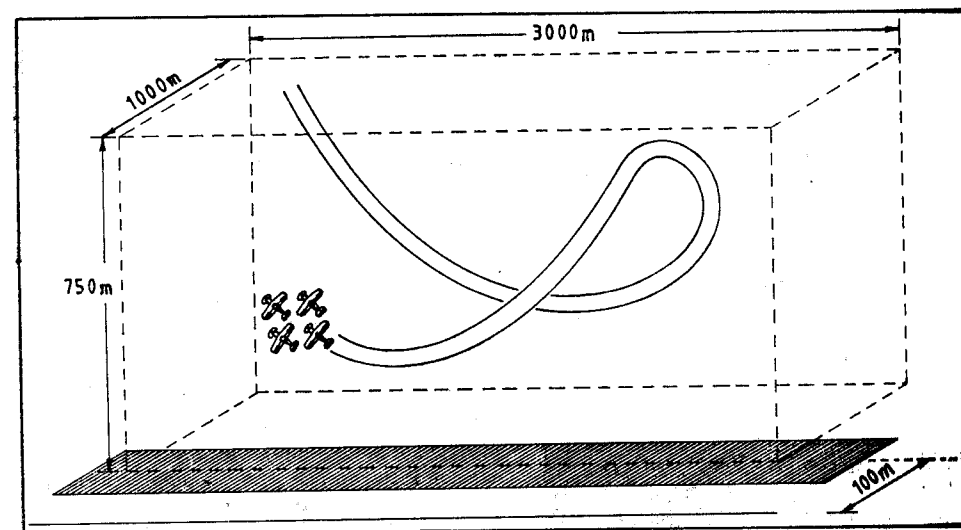


Fig. 12.87. Spațiul de demonstrație pentru formațiile de acrobație dotate cu avioane Pitts Special.

Formația „Rothmans”, înființată în anul 1970, evoluează pe aparate Aerotek Pitts S2A (fig. 12.88) la numeroase mitinguri în Anglia și peste hotare.

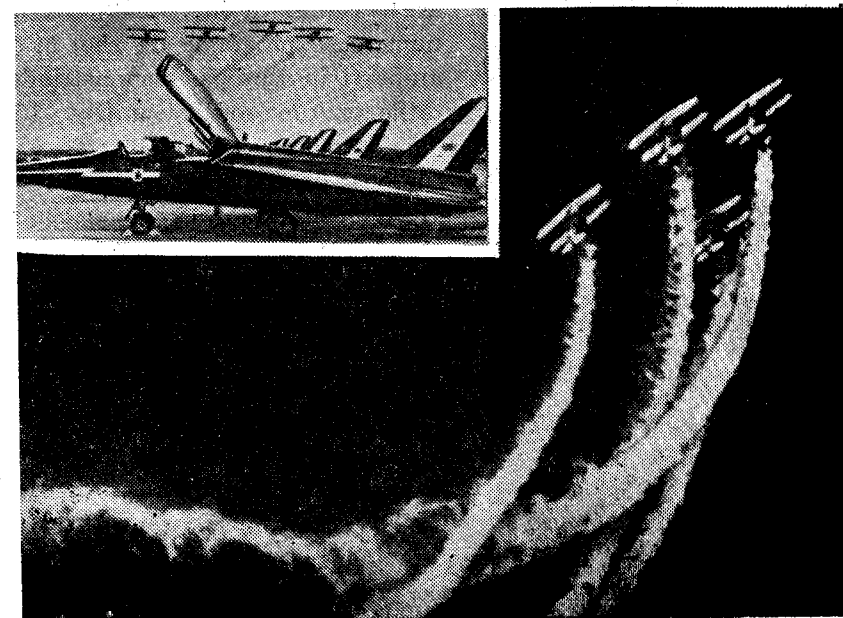


Fig. 12.88. Avioane Pitts Special S2A din dotarea formației „Rothmans” — Anglia.

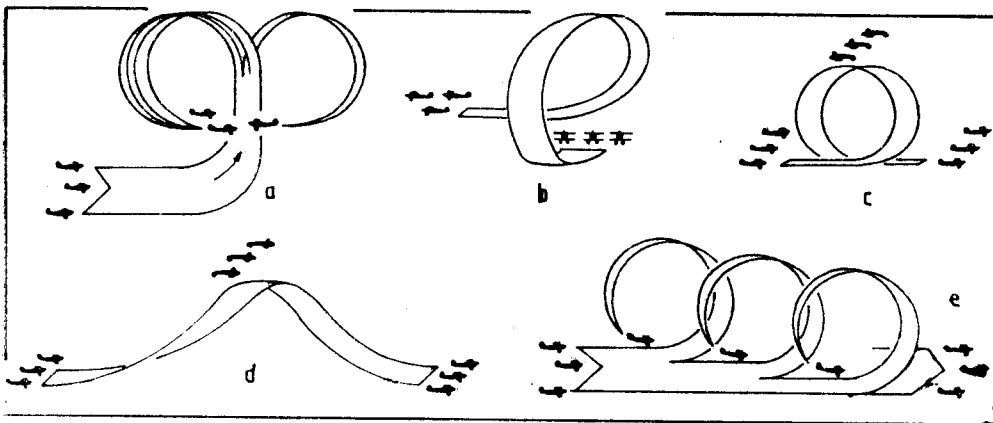


Fig. 12.89. Programe de demonstrație ale avioanelor Pitts Special S2A din dotarea formației „Royal Falcons” — Iordania.

„Royal Falcons” — Iordania este formația de acrobație a Royal Jordanian Air Academy din Amman. Compusă din trei aparate de tip Pitts S2A, această formație (fig. 12.89) efectuează numeroase programe de zbor în țările arabe și în Europa, demonstrând calitățile piloților iordanieni (fig. 12.89).

Formația „Eagle II” (fig. 12.90), compusă din trei aparate Christen Eagle II, evoluează în S.U.A. sub comanda fostului campion mondial H. Charlie, pilotul de încercare al firmei Christen. Această firmă produce o variantă a aparatului biplan Pitts S2A în piese componente, aparatul putând fi montat și de constructorii amatori.

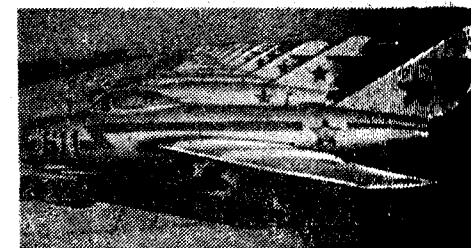
Aparatul Pitts S2A mai este folosit și în echiparea altor formații din Canada („Carling”), Japonia, Australia.

Fig. 12.90. Avioane Christen Eagle din dotarea formației „Eagle II”.

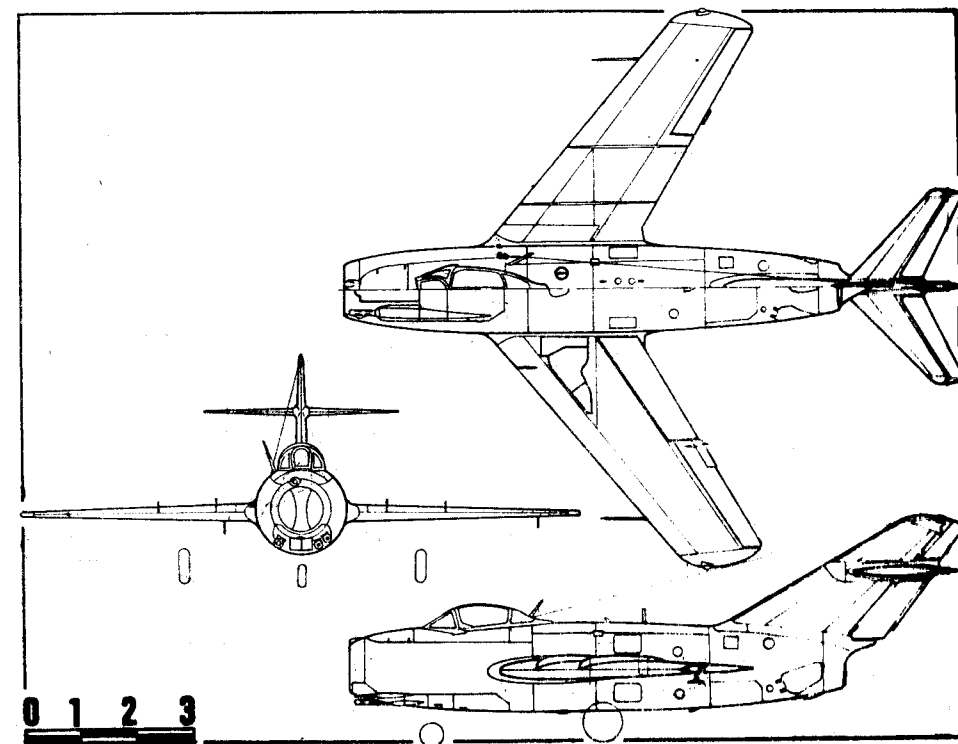
## MiG-15 U.R.S.S.

Construit într-o concepție originală, avionul MiG-15 a fost întâlnit la numeroase concursuri de acrobație în Uniunea Sovietică, organizate de D.O.O.S.A.F.

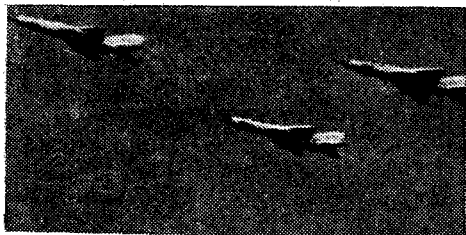
Aparatul este produs în variante de simplă și dublă comandă. Instalația de forță este asigurată de un motor RD-45 de  $1 \times 2270$  kgf (22,24 kN) la MiG-15 și de un motor VK-1 de  $1 \times 2700$  kgf (26,45 kN) la aparatele MiG-17, direct derivate din MiG-15. Aparatele MiG-17, la rândul lor, au intrat în dotarea a numeroase formații de demonstrație din țările socialiste.



Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa mediană. Anvergură: 10,04 m (11,26 m); lungime: 10,08 m (9,63 m); înălțime: 3,4 m (3,4 m); suprafață portantă: 20,6 m (22,6 m<sup>2</sup>); masă goală: 3392 kg (3800 kg); masă maximă: 4806 kg; (5000—6050 kg); viteză maximă: 1050 km/h (1085 km/h); viteză minimă: 160 km/h (178 km/h); viteză ascensională: 60 m/s (70 m/s); plafon: 15 200 m (15 600 m); distanță de zbor: 1420 km (1300—1700 km).







MiG-21

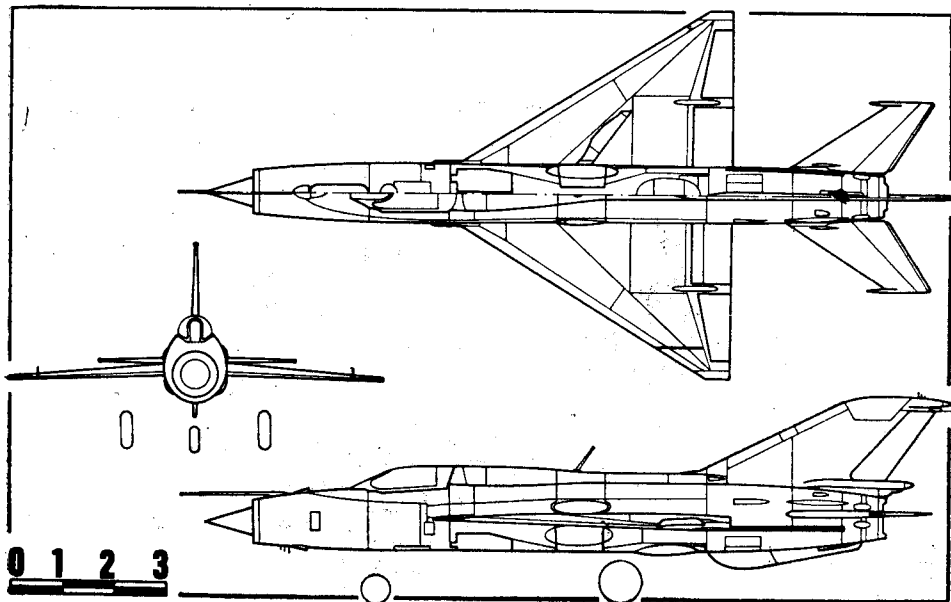
U.R.S.S.



Ca și MiG-15, avioanele MiG-21, rapide, elegante și puternice, sînt prezente la mitingurile aviatice din Uniunea Sovietică, România, Polonia, Cehoslovacia, completînd spectacolul aerian cu „numere surpriză”. Apariția lor neprevăzută, în „bubuit de tunet”, deasupra terenului de demonstrație, precum și revenirea, sînt așteptate cu interes de către spectatori. În zbor orizontal sau la verticală, formațiile se reunesc pentru a se „desface” în curbe fumigene.

Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripă delta mediană. Anvergură: 7,15 m; lungime totală: 15,76 m; înălțime: 4,5 m; suprafață portantă: 23 m<sup>2</sup>; masă gol: 6000 kg; masă maximă: 7500—9800 kg; viteză maximă: 2230 km/h; viteză minimă: 280 km/h; viteză minimă în evoluție: 400 km/h; viteză ascensională: 152 m/s; plafon: 18 000—20 000 m; distanță de zbor: 1000—2000 km.

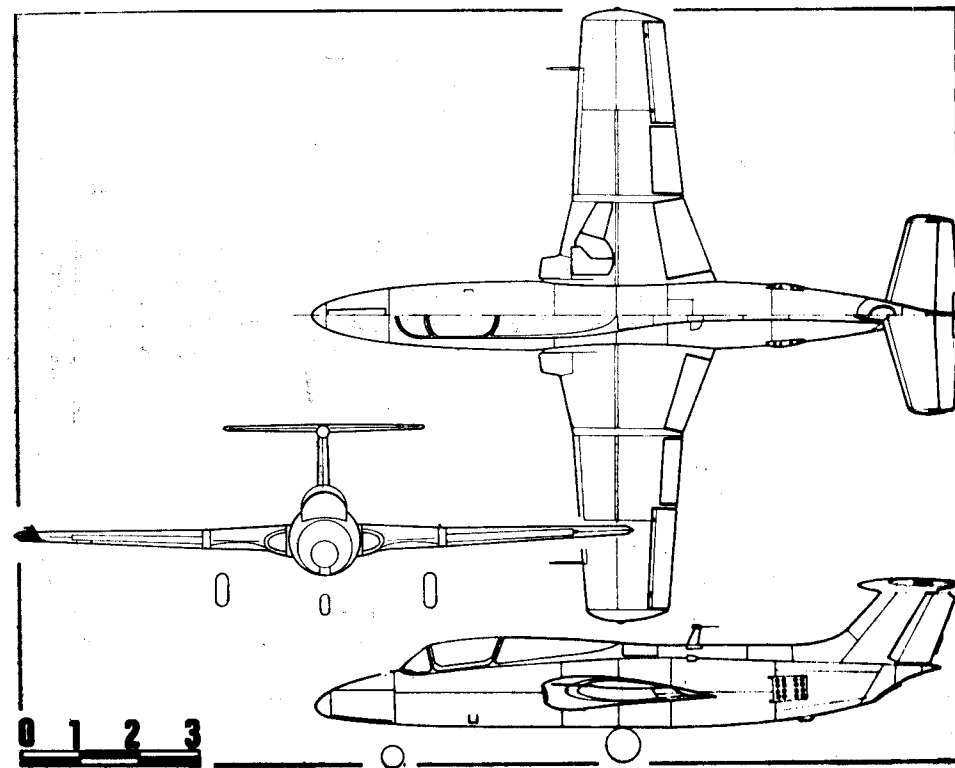
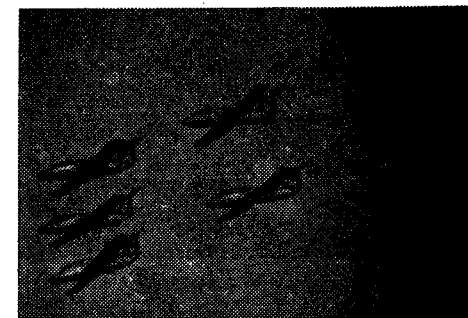
Construit, începînd cu anul 1956, aparatul evoluează și azi, fiind produs în numeroase variante. Instalația de forță este asigurată de un motor R-11 (RD-13-300) de cca 5—6600 kgf (64,67 kN).

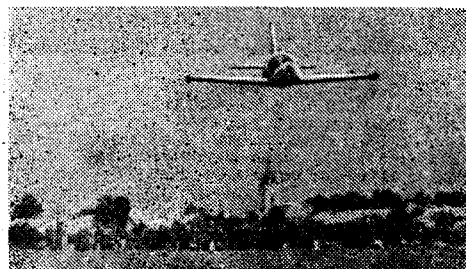
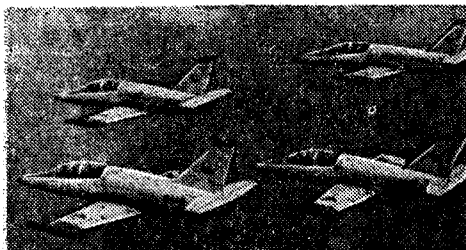


## AERO L.29 DELFIN CEHOSLOVACIA

După cel de-al II-lea Război Mondial în Cehoslovacia sînt construite două tipuri de avioane cu reacție: Messerschmitt Me-262 și MiG-15, aceste realizări participînd la consolidarea experienței proiectanților și constructorilor, care vor produce și primele avioane cu reacție de concepție proprie: Aero L-29 și L-39. Aero L-29 Delfin a efectuat primul zbor la 5 aprilie 1959. Produs în mare serie, cca 3000 exemplare, avionul a fost ales ca aparat de bază pentru antrenamentul piloților din Uniunea Sovietică, fiind însă utilizat și în alte țări. Avionul a fost produs și într-o variantă monoloc, specială pentru demonstrație. Instalația de forță este asigurată de un motor M-701 de 890 kgf (8,72 kN).

Avion biloc, monomotor, monoplan cu aripa mediană. Anvergură: 10,29 m; lungime: 10,81 m; suprafață portantă: 19,85 m<sup>2</sup>; masă gol: 2364 kg; masă maximă: 3320—3600 kg; viteză maximă: 680 km/h; viteză de croazieră: 545 km/h; viteză ascensională: 14—17,3 m/s; plafon: 11 000 m; distanță de zbor: 890 km.

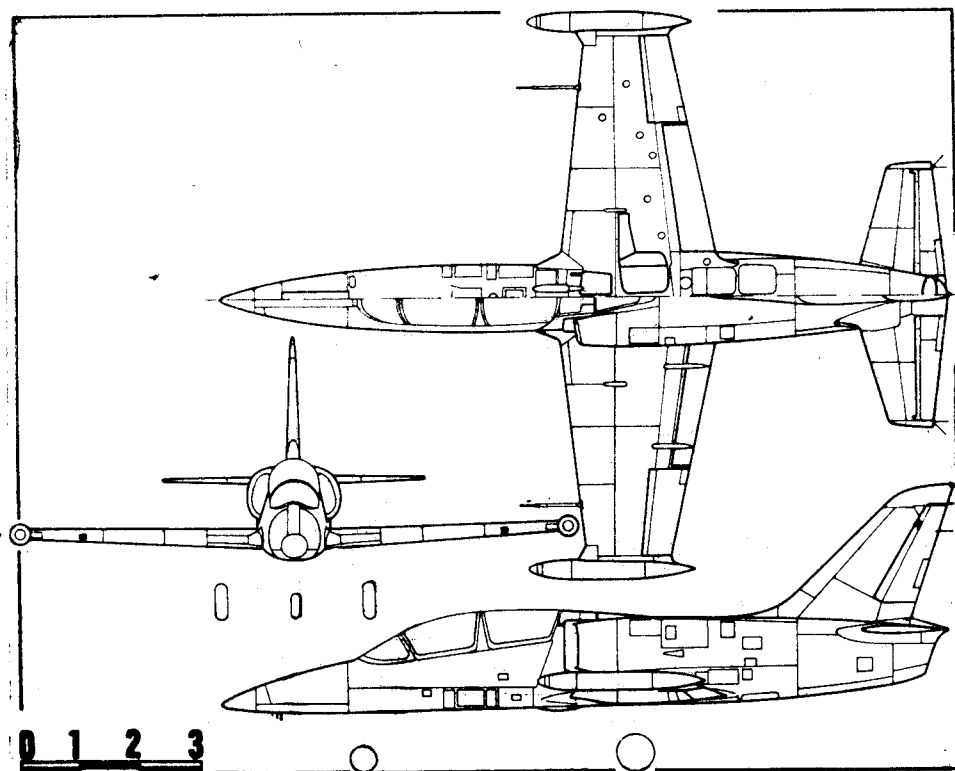




## AERO L-39 ALBATROS CEHOSLOVACIA

Într-o configurație deosebită de L-29, L-39 Albatros efectuează primul zbor la 4 noiembrie 1968. Producția de serie este începută în anul 1971, L-39 înlocuind aparatele Delfin din dotarea unităților de formare a piloților. Aparatul poate fi întâlnit la numeroase demonstrații cu caracter sportiv în U.R.S.S. și la numeroase mitinguri, concurând, în evoluții, cu alte prestigioase aparate (Gnat, Hawk, Fouga, SAAB). Configurația și vitezele medii de evoluție permit un program de acrobație complex, aparatele demonstrând o maniabilitate foarte bună. Instalația de forță este asigurată de un motor AI 25W de 1500 kgf (14,7 kN).

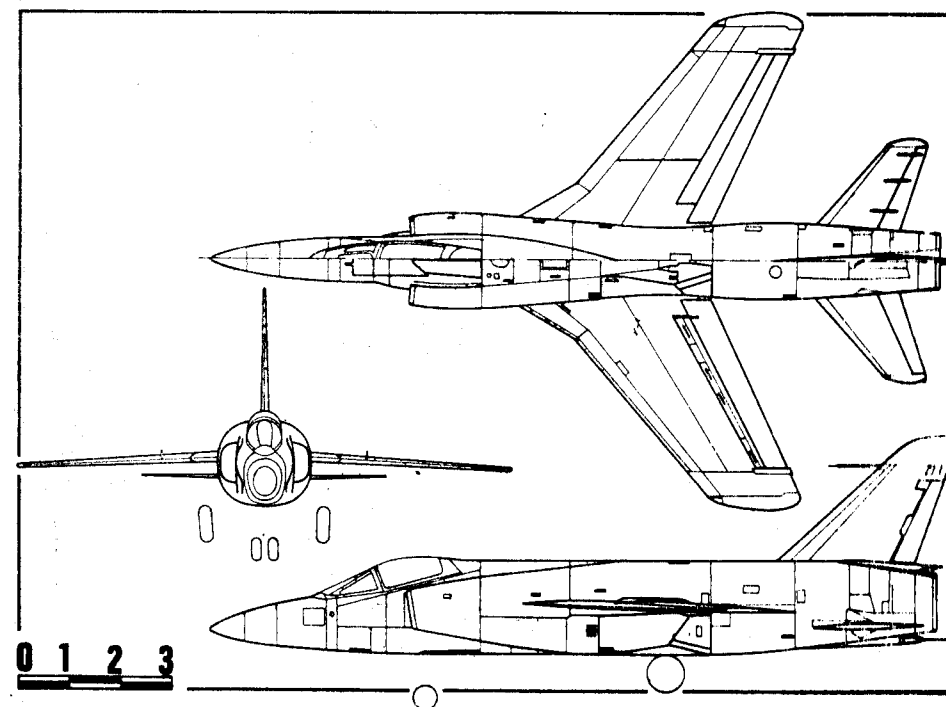
Avion biloc, monomotor; monoplan cu aripa jos. Anvergura: 9,11 m; lungime: 12,11 m; suprafață portantă: 18,8 m<sup>2</sup>; masă gol: 2850 kg; masă maximă: 3800 kg; viteză maximă: 730 km/h; viteză ascensională: 19 m/s; plafon: 11 350 m; distanță de zbor: 1500 km.



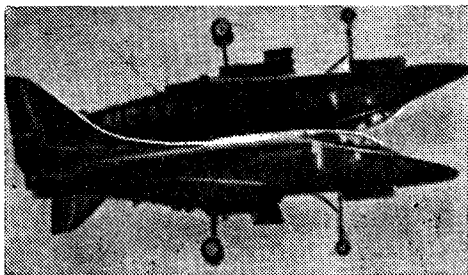
## GRUMMAN F-11F-1 SUPER TIGER S.U.A.

Aparatele Grumman F-11F-1 Super Tiger au făcut o frumoasă carieră în formația „Blue Angels”, suplele supersonice demonstrând precizie și eleganță la zborul în formație cu prilejul a numeroase mitinguri și zboruri demonstrative. Aripă lângă aripă, etajate, eșalonate lateral, în oglindă sau formație de fir, aceste avioane au la activ un număr impresionant de demonstrații. Aparatele Super Tiger au fost utilizate de formația „Blue Angels” din anul 1958 și până la apariția celebrelor Mc Donnell Douglas A-4 Skyhawk, în anii '60. Prototipul aparatului de bază F-11F-1 Tiger a efectuat primul zbor la 30 iulie 1954 și a fost produs în mare serie. Instalația de forță este asigurată de un motor Wright J-65 W6 de 3540 kgf, 5000 kgf cu postcombustie (34,68 kN/48,99 kN).

Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa mediană; Anvergura: 9,64 m; lungime: 13,56 m; înălțime: 3,07 m; masă maximă: 8400 kg; viteză maximă: 1430 km/h; viteză ascensională: 71 m/s; plafon 16 500 m; distanță de zbor: 840 km.







## McDONNELL DOUGLAS A-4 SKYHAWK

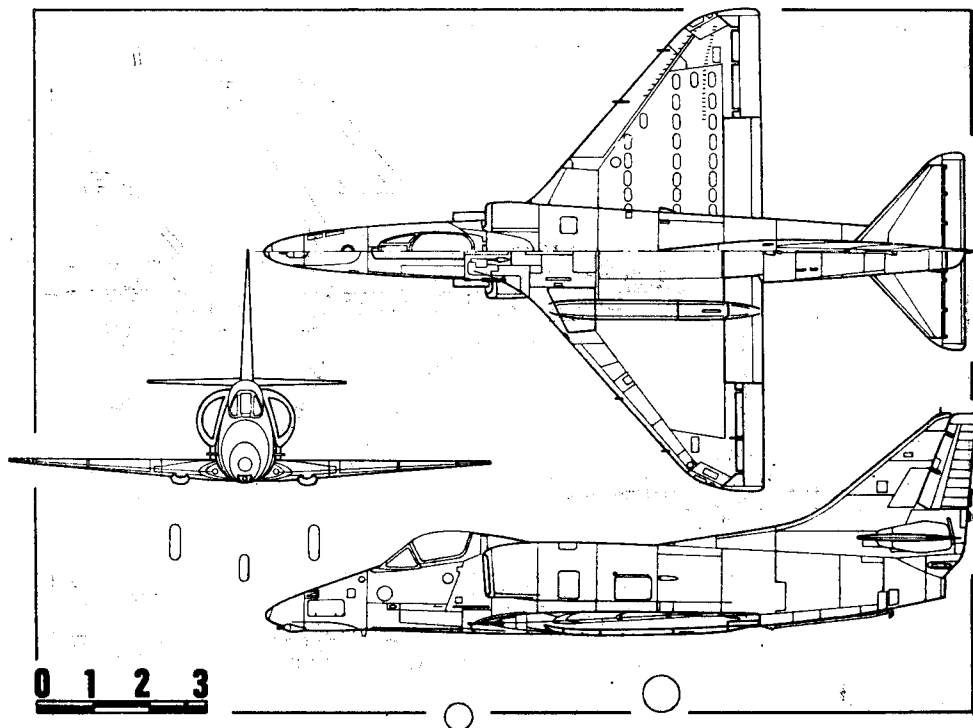
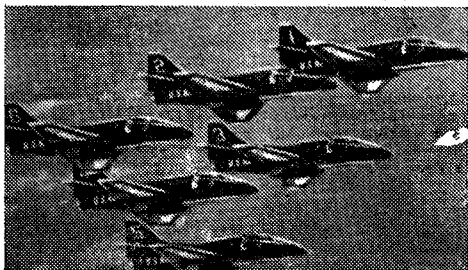
S.U.A.

Produs în mare serie, cca 3000 exemplare, aparatul rezistă în exploatare peste 30 ani, calitățile sale determinând numeroase remotorizări pe aceeași structură de bază.

Colorate în albastru regal, cu desenul auriu, culorile tradiționale ale formației, aparatele devin celebre, atît prin calitatea evoluțiilor, cît și prin amploarea turneele internaționale la care au participat.

Cele șase aparate ale formației „Blue Angels” au păstrat „linia de zbor” din anul 1965 pînă în anul 1980.

Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa jos. Motor-Pratt & Whitney J-52 P-408A de 5443 kgf (49,80 kN). Anvergura: 8,38 m; lungime: 12,58 m; înălțime: 4,57 m; suprafață portantă: 24,15 m<sup>2</sup>; masă gol: 4540 kg; masă maximă: 6713-11 105 kg; viteză maximă: 1080 km/h; viteză ascensională: 28-42 m/s; plafon: 14 900 m; distanță de zbor: 2860 km.

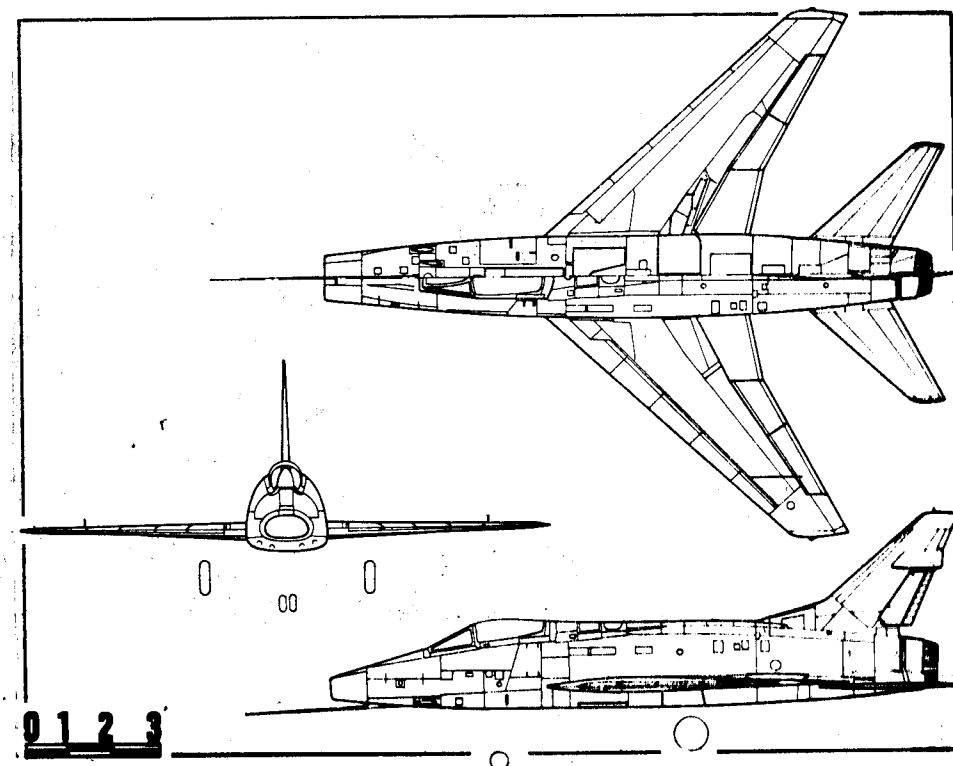
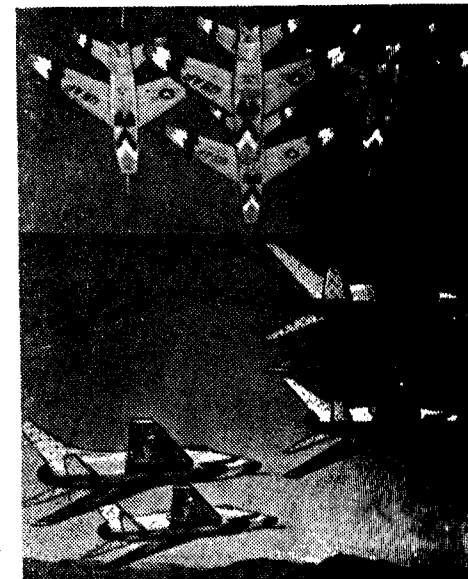


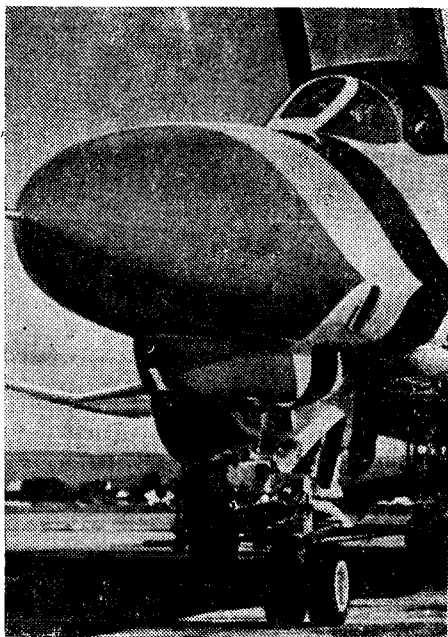
## NORTH AMERICAN F-100 D SUPER SABRE

S.U.A.

North American F-100D, al cărui prototip YF-100 a efectuat primul zbor la 25 mai 1953, a obținut o bună faimă și prin existența celor opt aparate din formația „Thunderbirds”. Cu prilejul celui de-al 26-lea Salon Aeronautic de la Paris — iunie 1965, formația „Thunderbirds”, pe avioane F-100D, se întâlnește cu alte șase formații de acrobație pe avioane cu reacție: „Patrouille de France” — Franța, pe avioane Fouga Magister, „Blue Angels” — S.U.A., pe avioane F-11F 1 Super Tiger, „Acro Delta” — Suedia, pe avioane SAAB J-35A Draken, „Frecce Tricolori” — Italia, pe avioane Fiat G-91, „Red Arrows” — Anglia, pe avioane Gnat, „Firebirds” — Anglia, pe avioane Lightning. Demonstrațiile tuturor formațiilor sînt impecabile, dar formația „Thunderbirds” se plasează net în fața celorlalte.

Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa jos. Motor Pratt & Whitney J 57 P-21A de 7690 kgf (75,37 kN) tracțiune, cu postcombustie. Anvergura: 11,81 m; lungime: 15,09 m; înălțime: 4,93 m; suprafață portantă: 15,09 m<sup>2</sup>; masă gol: 9525 kg; masă maximă: 15800 kg; viteză maximă: 1420 km/h; viteză ascensională: 83,5 m/s; plafon: 11 000 m; distanță de zbor: 2390 km.



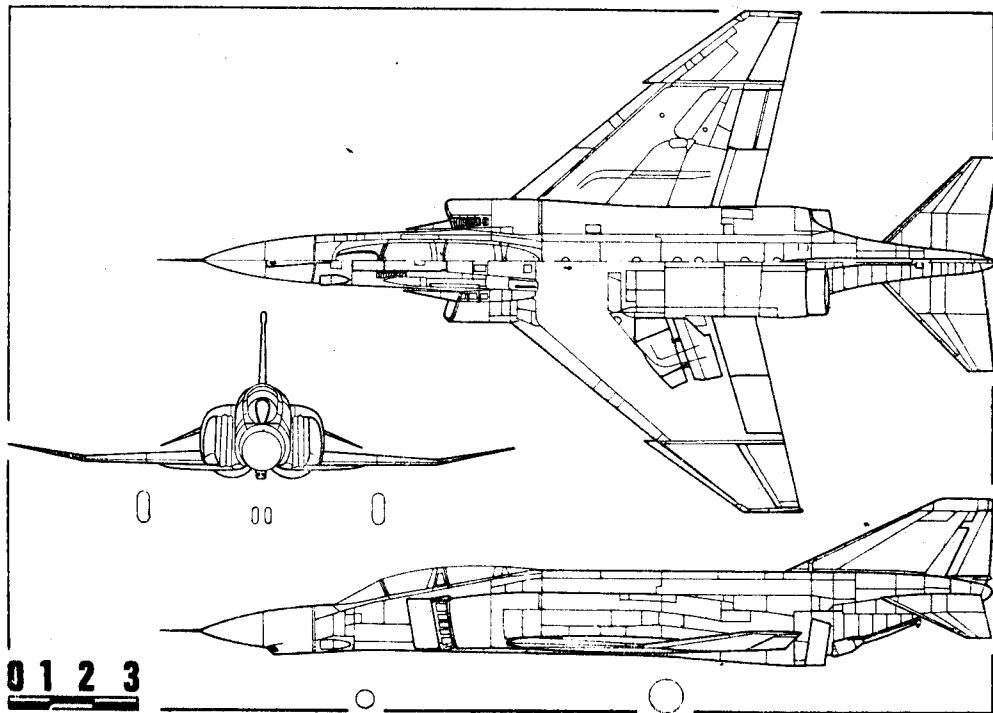


## McDONNELL DOUGLAS F-4E PHANTOM II

S.U.A.

Mc Donnell Douglas F-4E Phantom II este aparatul utilizat de formația „Thunderbirds”, după ce aceasta a hotărât înlocuirea aparatelor F-100 Super Sabre și F-105 Thunderbolt. Phantom II nu a avut o utilizare foarte lungă în formația „Thunderbirds” din cauza unui șir de accidente (ciocniri în aer, degajări sub limita de înălțime), piloții și organizatorii optind pentru înlocuirea lui cu un avion mai ușor și mai maniabil. Este ales avionul de antrenament T-38 Talon, un ușor biloc; bimotor, o variantă a avionului de vânătoare ușor F-5

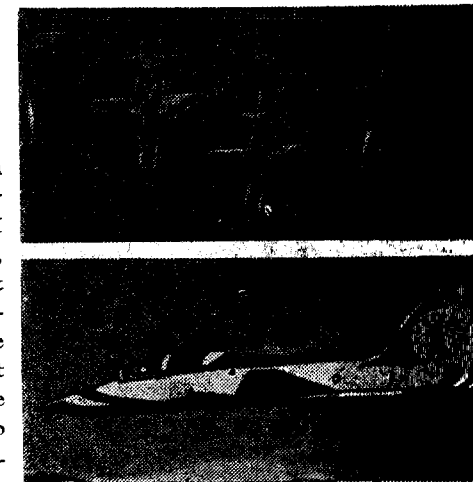
Avion biloc, bimotor, monoplan cu aripa jos. Anvergură: 11,68 m; lungime: 19,19 m; înălțime: 5,02 m; suprafață portantă: 49,24 m<sup>2</sup>; masă gol: 13 758 kg; masă maximă: 18 818–28 030 kg; viteză maximă: Mach 2; viteză de croazieră: 935 km/h; viteză de aterizare: 275–295 km/h; viteză ascensională: 142 m/s; plafon: 16 580 m; distanță de zbor: 3184 km.



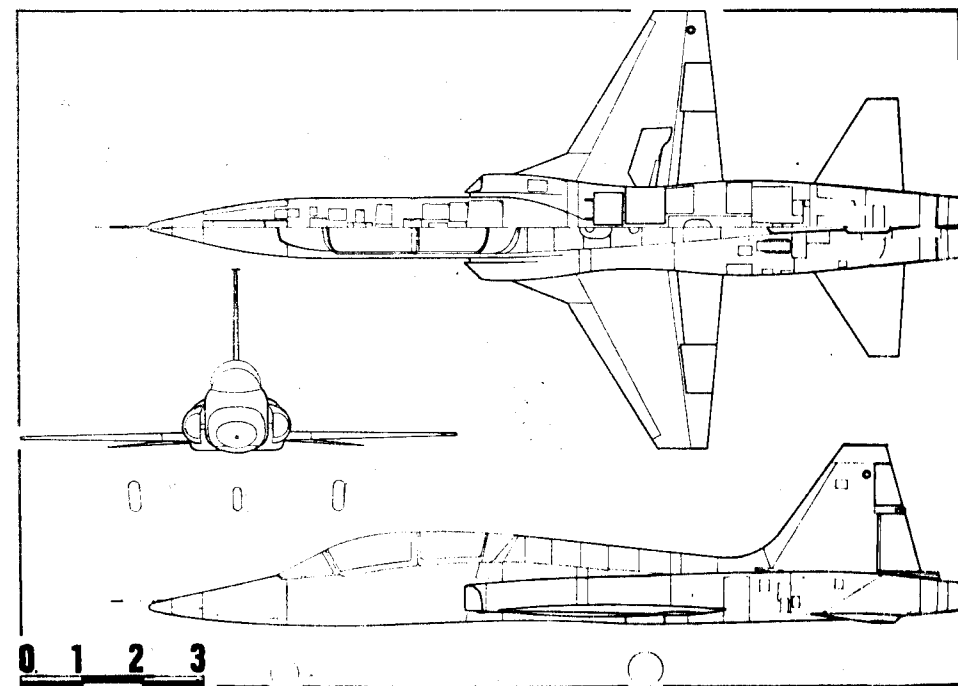
## NORTHROP T-38A TALON

S.U.A.

Northrop T-38, avion cu un bun renume în siguranța și securitatea zborului, ușor și maniabil, a înlocuit puternicele aparate Phantom II aflate sub culorile formației „Thunderbirds”, în anul 1974. Alegerea acestui aparat a fost făcută și din cauze financiare, costul întreținerii, carburanților și al echipelor de întreținere fiind mai mic, ceea ce era destul de important în condițiile crizei din anii respectivi. T-38 este primul avion de antrenament ce va servi sub culorile formației „Thunderbirds”. Prima demonstrație a fost făcută la 21 iulie 1974, urmată de alte 35 până în 23 noiembrie (același an), piloții echipei ducind o activitate foarte intensă de pregătire și demonstrație. Avioanele au fost exploatate până în anul 1982, când au fost înlocuite cu aparate F-16.



Avion biloc în tandem, bimotor, monoplan cu aripa jos. Instalația de forță: 2 x General Electric J 85 G2-5 de 2 x 1216 kgf (2 x 11,91 kN); 2 x 1748 kgf (2 x 17,12 kN) cu postcombustie. Anvergură: 7,7 m; lungime: 14,12 m; înălțime: 3,94 m; suprafață portantă: 18,79 m<sup>2</sup>; masă gol: 5262 kg; masă maximă: 8840 kg; viteză maximă: 1358 km/h; viteză de croazieră: 1000 km/h; viteză ascensională: 140 m/s; plafon: 12 250 m; distanță de zbor: 1760 km.



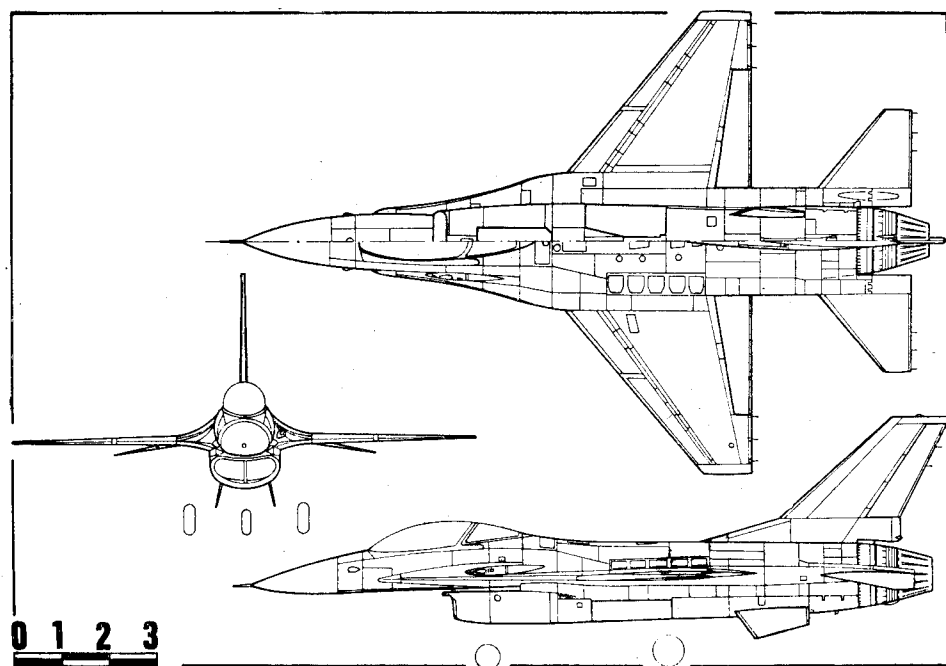


## GENERAL DYNAMICS F-16 FIGHTING FALCON

S.U.A.

Avionul F-16 se dovedește a fi o excelentă mașină, extrem de maniabilă, cu disponibilități deosebite la o serie de manevre de zbor extrem de complexe. La toate edițiile Salonului Aeronautic de la Paris din 1973 și pînă în prezent, Fighting Falcon F-16 prezintă deosebite programe individuale, demonstrînd evoluții cu totul spectaculoase: luping din decolare, urcare la verticală cu viteză mică, viraje la factor de sarcină ridicat (5-6). La 10 ani de la zborul prototipului, F-16 este introdus în unitatea 4600 „Demonstration Squadron”, sub culorile formației „Thunderbirds”. Cele opt avioane, dintre care unul de dublă comandă, și-au început programul demonstrațiilor în anul 1982. Instalația de forță a aparatelor este asigurată de motoare Pratt & Whitney F-100 PW-200 de  $1 \times 11\,348$  kgf (111,2 kN).

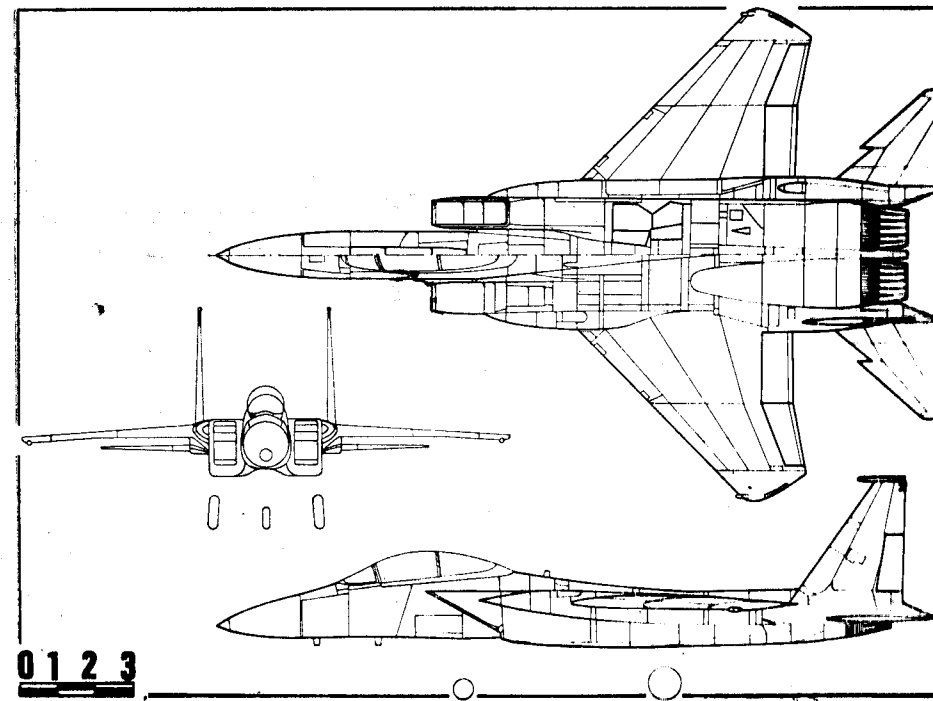
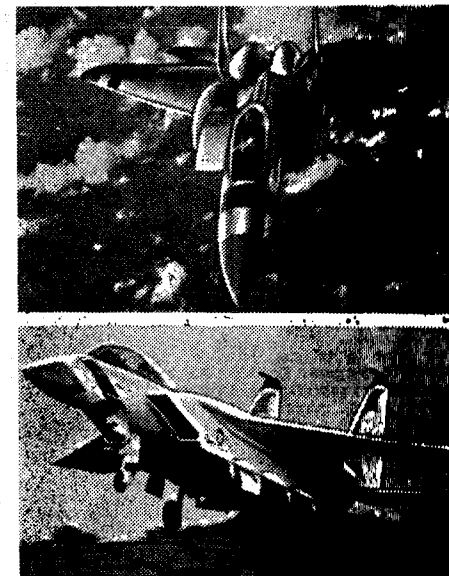
Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa mediană. Anvergură: 9,45 m; lungime: 15,09 m; înălțime: 5,09 m; suprafață portantă: 27,87 m<sup>2</sup>; masă gol: 7070 kg; masă maximă: 10 800 kg; viteză maximă: Mach 2; plafon: 15 000 m; distanță de zbor: 2000-3890 km.

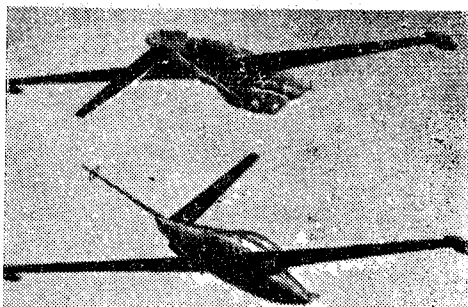


## McDONNELL DOUGLAS TF-15 EAGLE S.U.A.

Prototipul aparatului F-15 Eagle a efectuat primul zbor la 27 iulie 1972. Varianta TF-15, de dublă comandă, care a primit culorile „Bi-centennial '76”, a efectuat primul zbor la 7 iulie 1973. Propulsat de două puternice motoare reactoare de tip Pratt & Whitney F-100 PW-100 de  $2 \times 11\,400$  kgf ( $2 \times 111,7$  kN), TF-15 prezintă calități de zbor remarcabile, atât la joasă înălțime, cît și la mare înălțime. Prezentat și la Salonul Aeronautic de la Farnborough de pilotul șef al firmei Mc Donnell, Irving C. Burrows, Eagle accelerează de la decolare și urcă la verticală pînă la 3000 m, de unde începe un program acrobatic deosebit, alternînd manevre la mică și mare viteză, la factori de sarcină importanți, dintre care cinci viraje de 360° la un factor de sarcină de +6.

Avion biloc, bimotor, monoplan cu aripa sus. Anvergură: 13,05 m; lungime: 19,43 m; înălțimea: 5,63 m; suprafață portantă: 56,5 m<sup>2</sup>; masă maximă: 18 824-20 185 kg; viteză maximă: Mach 2,5; viteză de aterizare: 232 km/h; plafon: 20 000 m; plafon maxim: 30 500 m; distanță de zbor: 4630 km



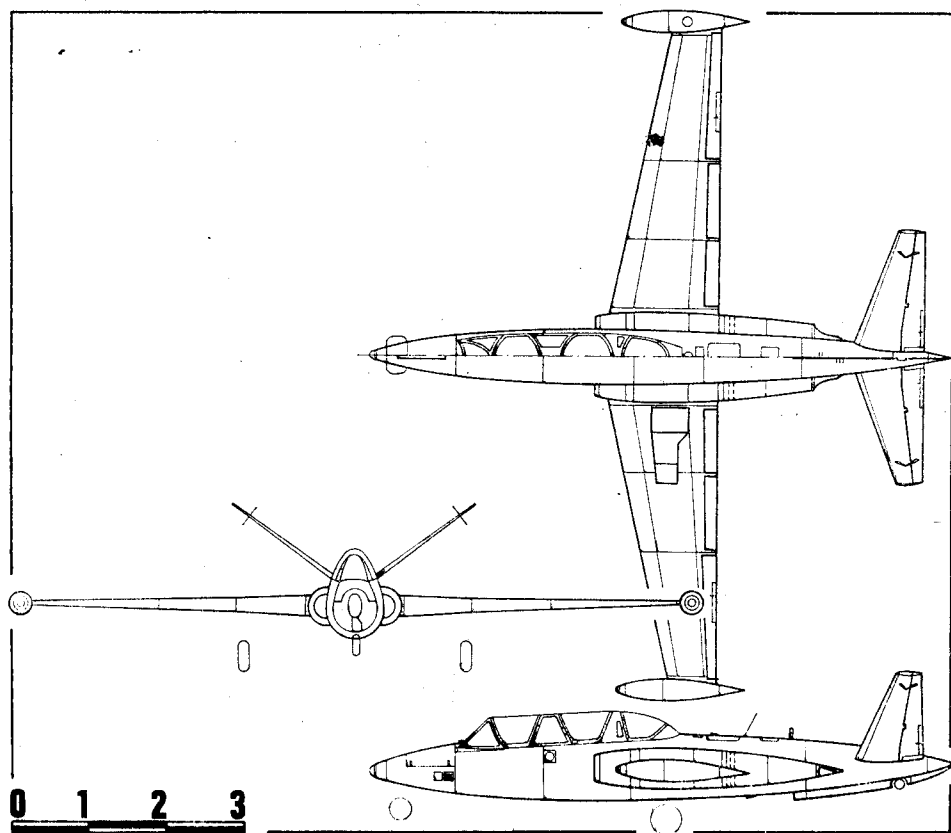


## AÉROSPATIALE (POTEZ / AIR FOUGA) CM-170 MAGISTER FRANȚA

Din generația avioanelor, de antrenament cu reacție, prototipul aparatului Magister execută primul zbor la 23 iulie 1952. Prevăzut cu o anvergură generoasă, ușor și maniabil, aparatul a intrat în dotarea școlilor de pilotaj din numeroase țări: Franța, R.F.G., Brazilia, Italia, Israel, Belgia... Urmind exemplul formației Patrouille de France (P.A.F.), aceste țări organizează echipe reprezentative de acrobație în grup, dotate cu aparate Fouga Magister și

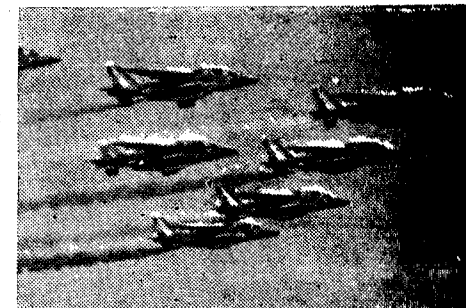
Super Magister: „Esquadrilha da Fumaca” — Brazilia, „Rode Duivels” — Belgia și „Heyl Ha'Avir” — Israel. Avioanele sînt echipate cu două motoare Turboméca Marboré IIA de  $2 \times 400$  kgf (3,91 kN).

Avion biloc în tandem, bimotor, monoplan cu aripa mediană. Anvergură: 12,15 m; lungime: 10,06 m; înălțime: 2,80 m; suprafață portantă: 17,30 m<sup>2</sup>; masă gol: 2150 kg; masă maximă: 3200 kg; viteză maximă: 650 km/h; viteză ascensională: 17 m/s; plafon: 11 000 m; distanță de zbor: 925 km.

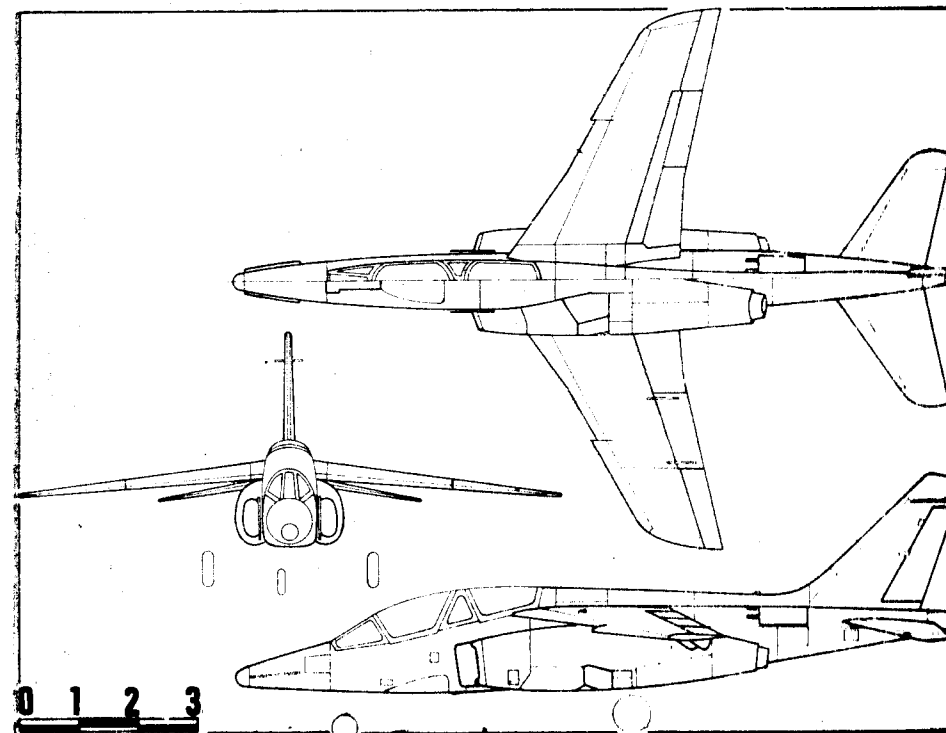


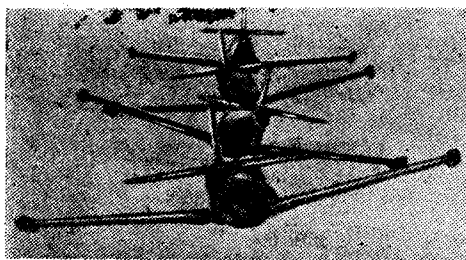
## DASSAULT-BREGUET / DORNIER ALPHA JET FRANȚA

Conceput ca avion de antrenament, Alpha Jet se află în dotarea a numeroase școli de pilotaj din Franța, R.F.G., Belgia, Togo, Niger, Maroc. Dovedind reale calități de acrobație, aparatul a fost ales pentru echiparea P.A.F., primele demonstrații cu noile avioane avînd loc în anul 1980. Alpha Jet, purtînd culorile tricolorului francez, a evoluat într-un program individual la Salonul Aeronautic de la Paris, în anul 1975, prefațînd viitoarea apariție oficială în P.A.F. Primul zbor al prototipului Alpha Jet a avut loc în 26 octombrie 1973, aparatul fiind realizat în colaborare între firma franceză Breguet și firma vestgermană Dornier. Instalația de forță este asigurată de două motoare SNECMA/Turboméca Larzac 04-C5 de  $2 \times 1350$  kgf (13,24 kN).



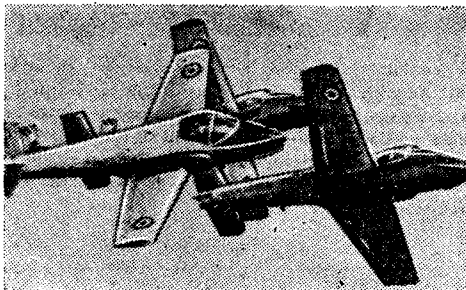
Avion biloc în tandem, bimotor, monoplan cu aripa sus. Anvergură: 9,11 m; lungime: 12,29 m; înălțime: 4,19 m; suprafață portantă: 17,5 m<sup>2</sup>; masă gol: 3340 kg; masă maximă: 5000—7500 kg; viteză maximă: 1000 km/h; viteză de aterizare: 167 km/h; viteză ascensională: 57 m/s; plafon: 14 000 m; distanță de zbor: 2687 km; autonomie de zbor: 3,5 ore.



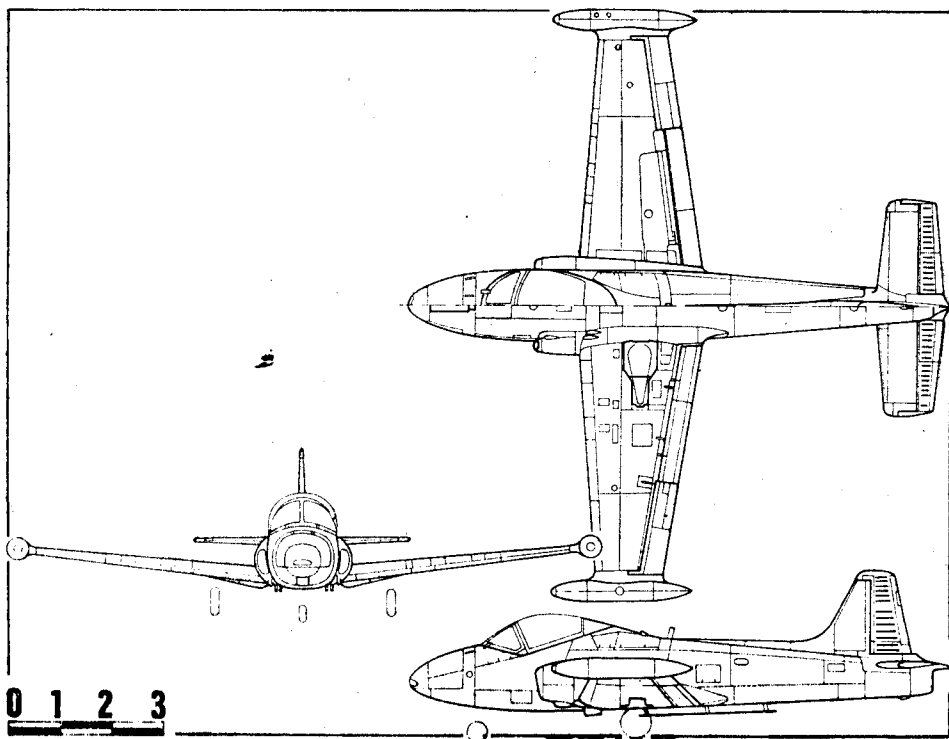


## BRITISH AEROSPACE JET PROVOST T.5. ANGLIA

Aparatele JET PROVOST T.5 au la bază proiectul BAC-145, produs la firma British Aircraft Corporation în mai multe variante. Modelul ales pentru dotarea formației „Red Pelicans” este varianta de antrenament. Instalația de forță a aparatului este asigurată de un motor Rolls Royce Viper Mk. 535 de 1547 kgf (15,15 kN). Jet Provost T.5 se află și în dotarea formației „Poachers”, reprezentativă de acrobație în grup a Școlii RAF din Cranwell. Evoluind pe cinci aparate, aceasta dublează activitatea formației „Red Pelicans” la numeroase mitinguri din Anglia, executând și o serie de turnee în R.F.G., Belgia, Olanda și Norvegia.



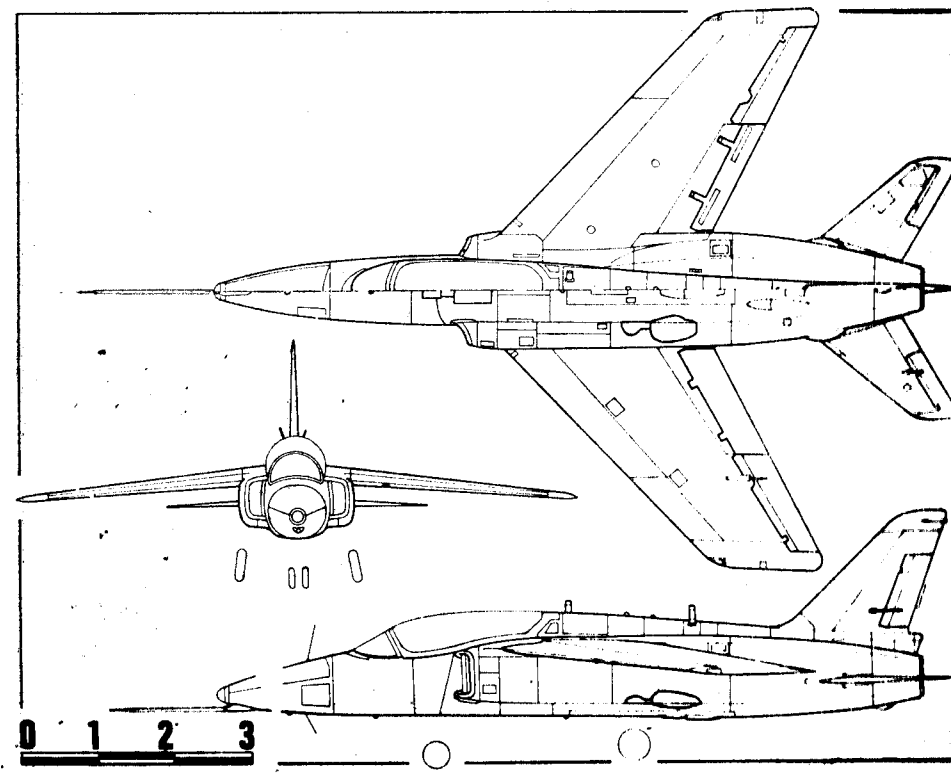
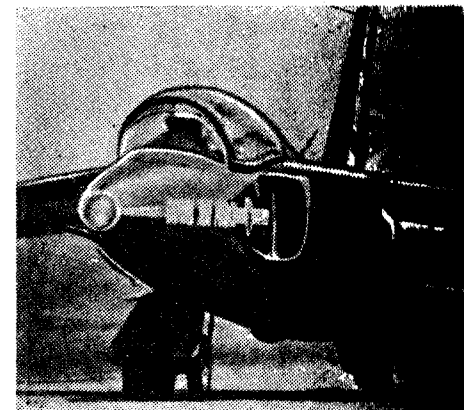
Avion biloc, monomotor, monoplan cu aripa jos. Anvergura: 10,77 m; lungime: 10,35 m; suprafață portantă: 19,8 m<sup>2</sup>; masă gol: 2810 kg; masă maximă: 4000—5216 kg; viteză maximă: 760 km/h; viteză ascensională: 87,5 m/s; plafon: 6100 m; distanță de zbor: 2224 km.

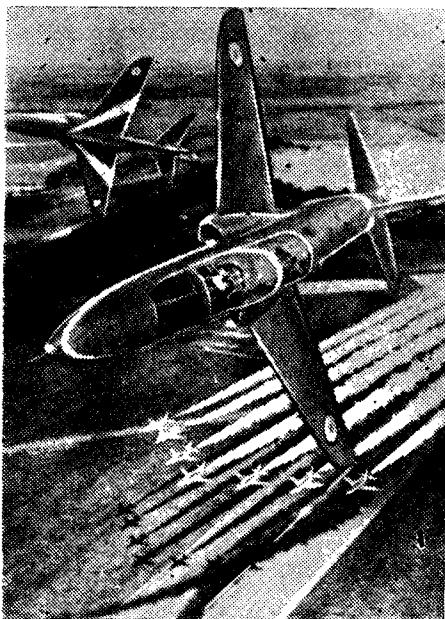


## HAWKER SIDDELEY / FOLLAND GNAT ANGLIA

Construit inițial ca avion de vânătoare, Gnat a efectuat primul zbor la 18 iulie 1955. Realizat în mai multe variante aparatul este dezvoltat ca avion de antrenament. În varianta de dublă comandă, Gnat intră în dotarea formației „Red Arrows”. În timpul celor 15 ani sub culorile formației utilizându-se 30 aparate. Avioanele sunt echipate cu motoare de tip Bristol Siddeley Orpheus 701 de 1×2050 kgf (20,08 kN).

Avion biloc, monomotor, monoplan cu aripa sus. Anvergura: 7,32 m; lungime: 9,65 m; înălțime: 3,2 m; suprafață portantă: 16,2 m<sup>2</sup>; masă maximă: 4020 kg; viteză maximă: 1040 km/h; viteză ascensională: 47 m/s; plafon: 15000 m; distanță de zbor: 1600 km.

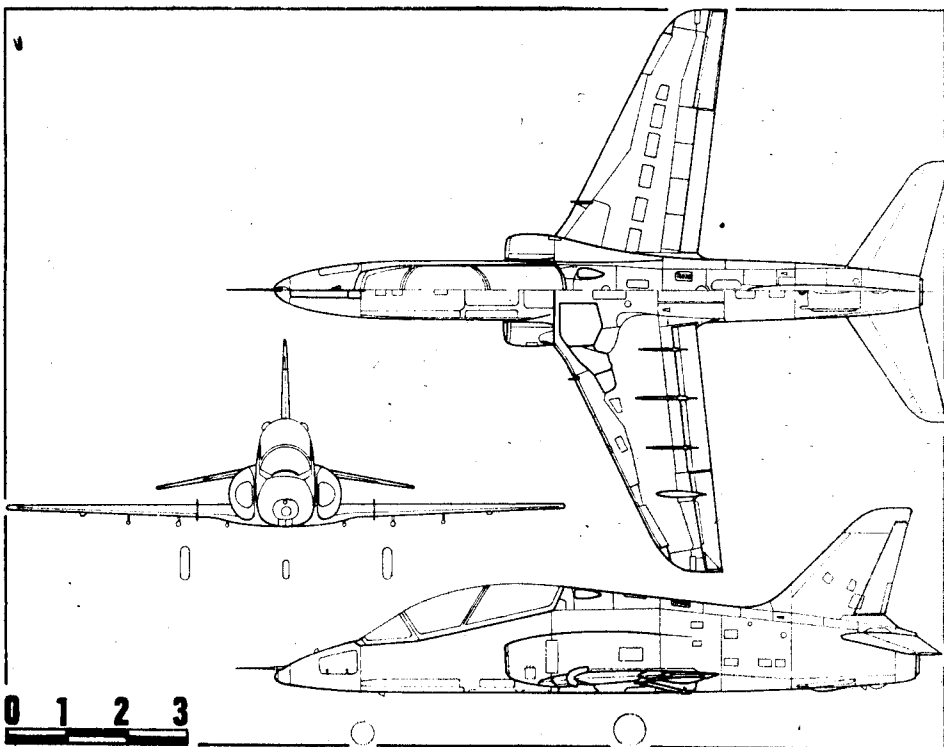




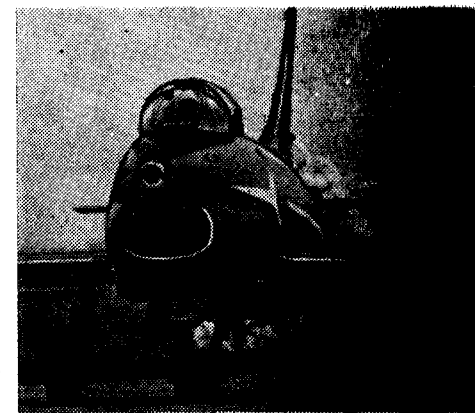
## BRITISH AEROSPACE HAWK ANGLIA

Prototipul aparatului Hawk, avionul standard pentru antrenamentul piloților, a efectuat primul zbor la 21 august 1974. Excelente avioane cu reacție de acrobație, aparatele Hawk preiau în anul 1980 culorile formației reprezentative „Red Arrows”, piloții exploatare la maximum performanțele acestora. Special construite pentru demonstrație, aparatele sunt echipate și cu instalații fumigene în trei culori, acestea putând fi comandate interschimbabil în timpul zborului. Instalația de forță este asigurată de un motor Rolls Royce/Turboméca Adour 151 de 2422 kgf (23,13 kN).

Avion biloc, monomotor, monoplan cu aripa jos. Anvergura: 9,39 m; lungime: 11,47 m; înălțime: 4,88 m; suprafață portantă: 16,69 m<sup>2</sup>; masă gol: 3647 kg; masă maximă: 5000–7755 kg; viteză maximă: 1060 km/h; viteză ascensională: 47 m/s, plafon: 15 000 m; distanță de zbor: 2400 km; autonomie de zbor 4 ore.

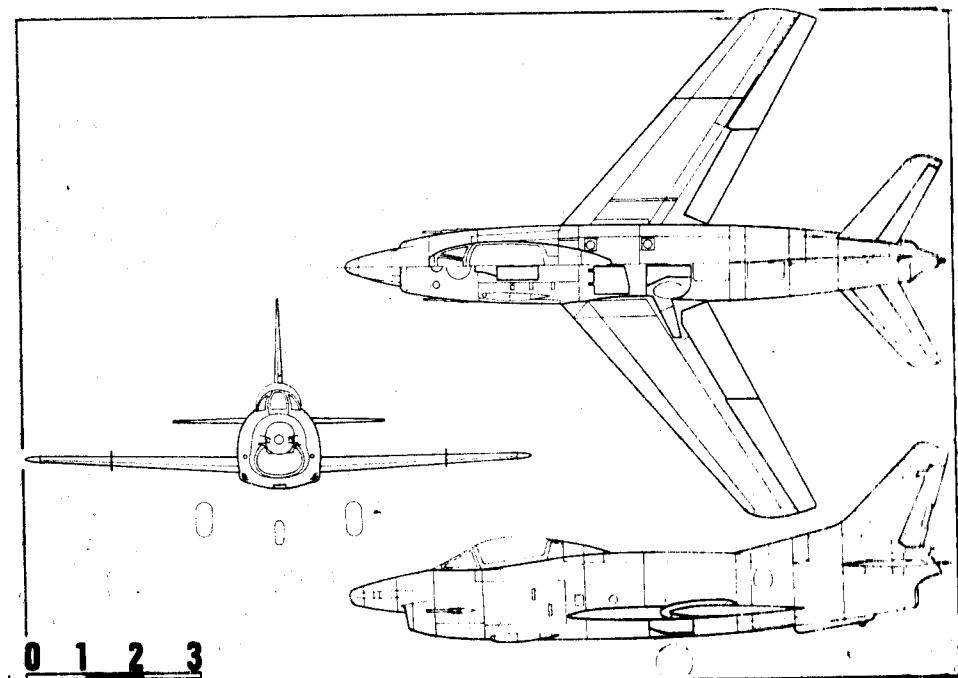


## FIAT G-91 ITALIA

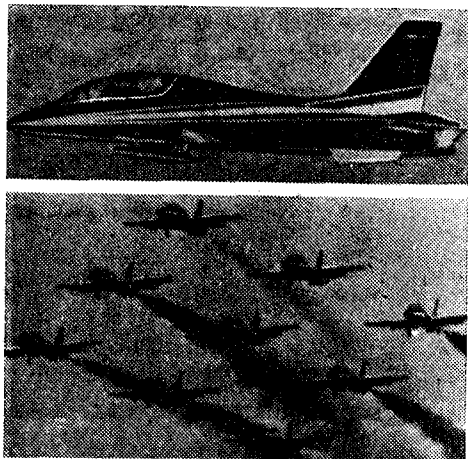


Fiat G-91 este primul avion cu reacție de producție italiană care a echipat formația „Pattuglia Aerobatica Nazionale”. Până la aceste aparate, formațiile italiene au utilizat avioane DH-100 Vampire (Anglia) și F-84, F-86 (S.U.A.). Din anul 1961 până azi denumirea de demonstrație a formației este „Frecce Tricolori”. În anul 1965 formația „Frecce Tricolori”, pe aparate Fiat G-91, este prezentă la Salonul Aeroneautic de la Paris, unde s-a întrecut cu prestigioase alte formații de acrobație din America, Franța, Anglia. Echipa, formată din 9+1 aparate, se prezintă la un nivel ridicat, cu evoluții individuale și de grup, demonstrând o bună pregătire și calitățile deosebite ale avioanelor. Echipa „Frecce Tricolori” cumulează cca 1500 ore de zbor pe an și cca 40–60 demonstrații.

Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa joasă. Motor Bristol Siddeley Orpheus 803 de 2270 kgf (22,84 kN). Anvergura: 8,61 m; lungime: 11,10 m; înălțime: 4,48 m; suprafață portantă: 16,4 m<sup>2</sup>; masă gol: 3000 kg; masă maximă: 5200 kg; viteză maximă: 1020 km/h; viteză ascensională: 33 m/s; plafon: 12 500 m; distanță de zbor: 700–2300 km.

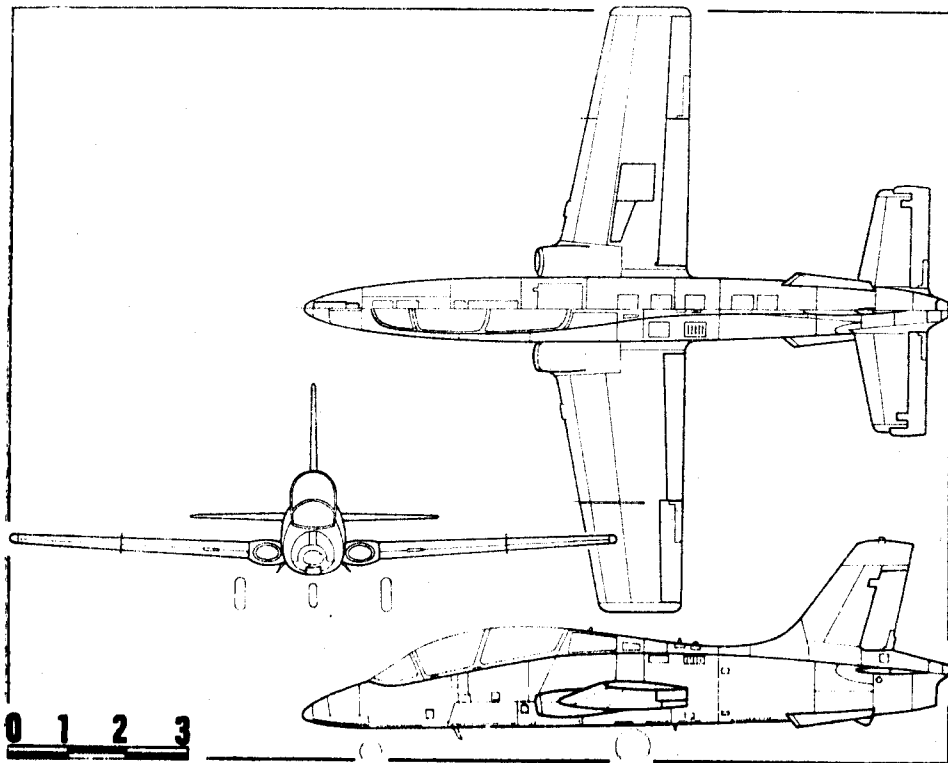


## AERMACCHI — MB-339 ITALIA



În anul 1981, un nou tip de avion de producție italiană, Aermacchi MB-339, vine să înlocuiască aparatele Fiat G-91 sub culorile formației „Pattuglia Aerobatica Nazionale”. Prototipul avionului MB-339 a efectuat primul zbor la 12 august 1976 și a fost destinat școlilor de pilotaj italiene. Resursa aparatului este dată la 10 000 ore de zbor cu 20 000 aterizări, fiind realizat la nivelul tehnologiilor moderne. Cincisprezece aparate au fost modificate special (rezervoarele de la capetele planurilor au fost înlocuite cu două rezervoare mai mici, sub planuri) pentru echiparea formației P.A.N., acestea făcându-se repede remarcate cu noi și dificile evoluții. Instalația de forță este asigurată de un motor de tip Rolls Royce Viper Mk. 632-43 de 1814 kgf (17,8 kN).

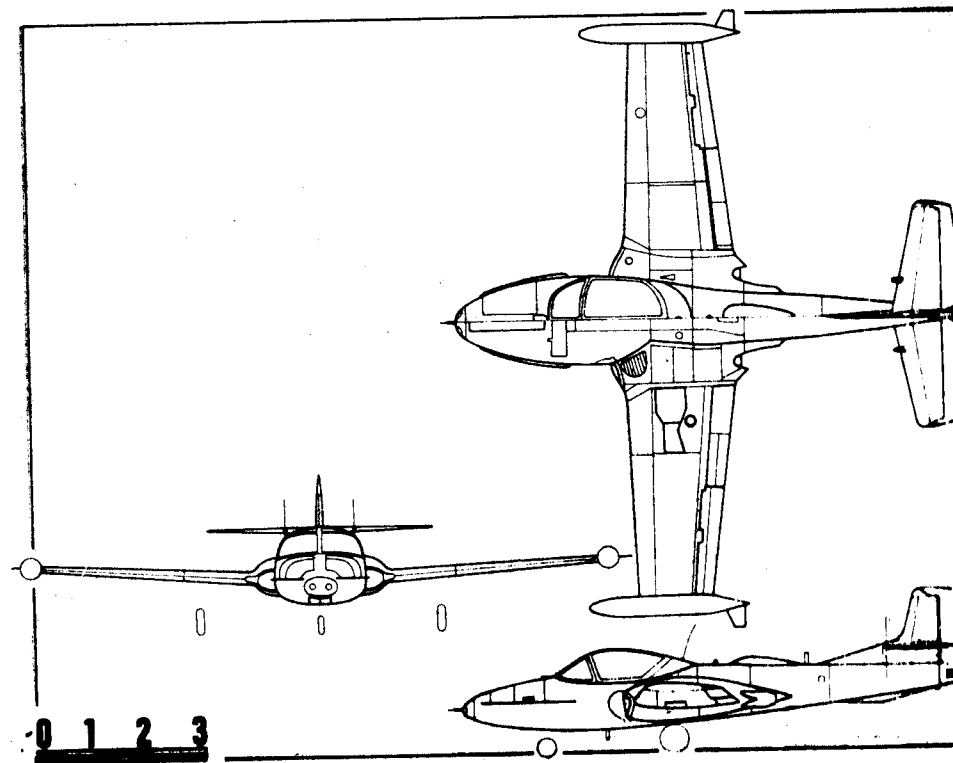
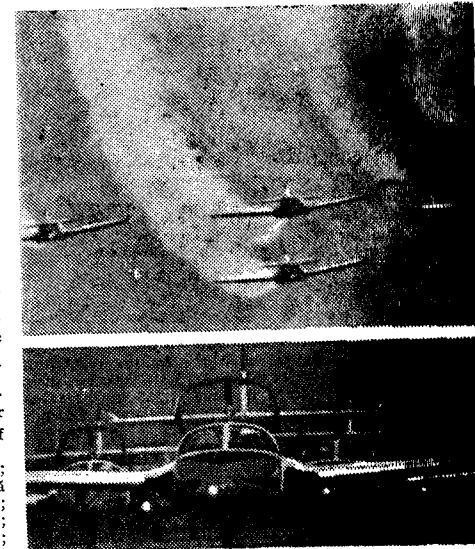
Avion biloc, monomotor, monoplan cu aripa jos. Anvergura: 10,86 m; lungime: 10,79 m; înălțime: 3,9 m; suprafață portantă: 19,3 m<sup>2</sup>; masă gol: 3174 kg; masă maximă: 4400–6150 kg; viteză maximă: 899 km/h; viteză minimă: 149 km/h; viteză ascensională: 33,5 m/s; plafon: 14 000 m; distanță de zbor: 1760 km; autonomie de zbor: 2,7 ore.



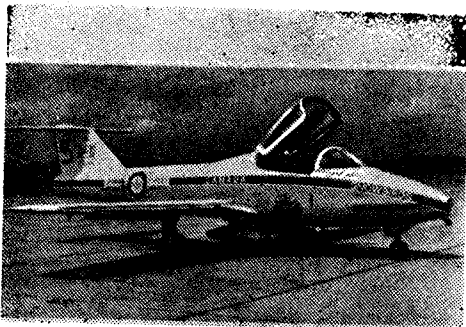
## CESSNA T-37C S.U.A.

Dezvoltat inițial ca avion de turism cu reacție, Cessna 407 a efectuat primele zboruri în anul 1954. Avionul este transformat apoi în aparat de antrenament. Construit în mai multe sute de exemplare, aparatul este folosit în numeroase școli de pilotaj, în Portugalia fiind ales și pentru dotarea echipei de demonstrație a aviației portugheze, „Asas de Portugal”. Această formație participă în anul 1978 la o mare demonstrație a formațiilor de acrobație, la Ramstein în R.F.G., alături de formațiile: „Red Arrows”, „Frecce Tricolori”, Patrouille de France”, „Karo As” și de alte avioane care au prezentat programe de acrobație individuală.

Avion biloc, bimotor, monoplan cu aripa mediană. Motor 2 x General Electric J 85 GE-17A de 2 x 1290 kgf (2 x 12,25 kN). Anvergura: 10,29 m; lungime: 8,91 m; înălțime: 2,80 m; suprafață portantă: 17,08 m<sup>2</sup>; masă gol: 1754 kg; masă maximă: 2991–6804 kg; viteză maximă: 843 km/h; viteză de croazieră: 685 km/h; viteză minimă: 133 km/h; viteză ascensională: 15–35 m/s; plafon: 10 600 m; distanță de zbor: 1067 km.





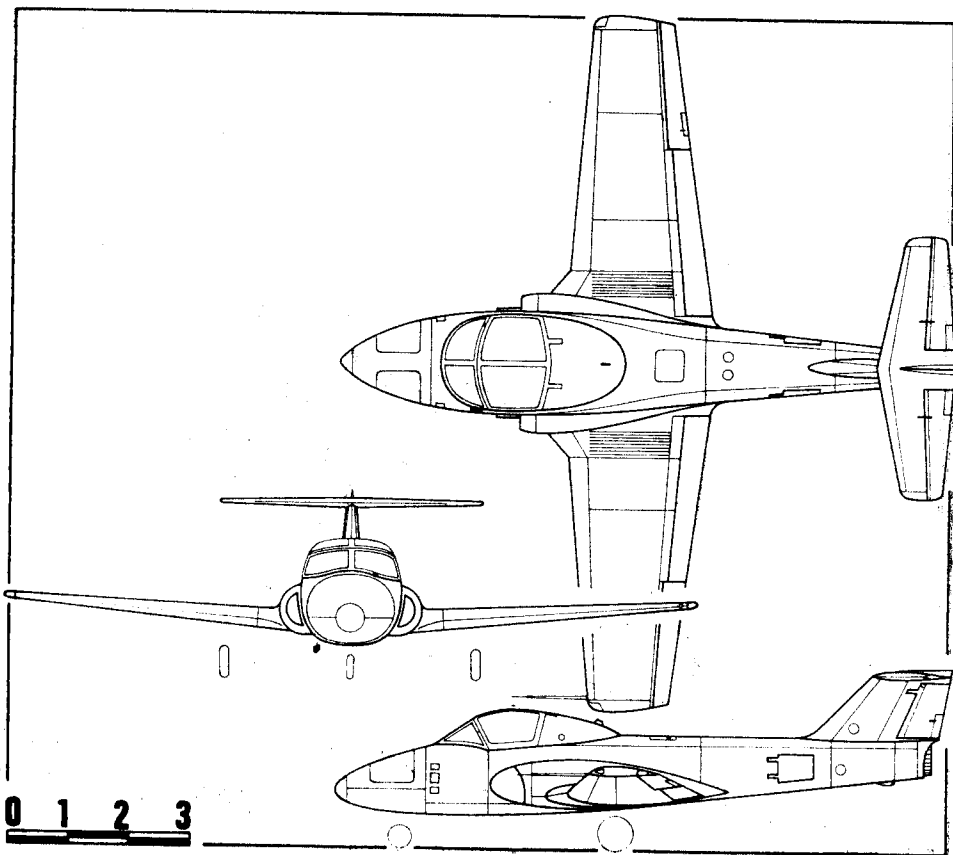


## CANADAIR CT-114 TUTOR CANADA

Aparatul CL-41, destinat instruirii și antrenamentului piloților, a fost construit de Canadair. Primul zbor al prototipului a fost executat la 13 ianuarie 1960.

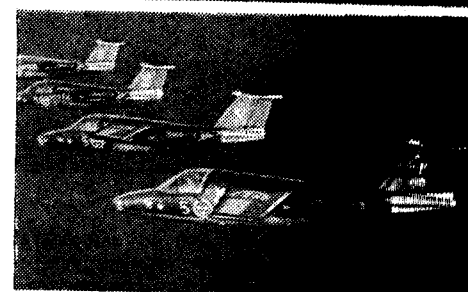
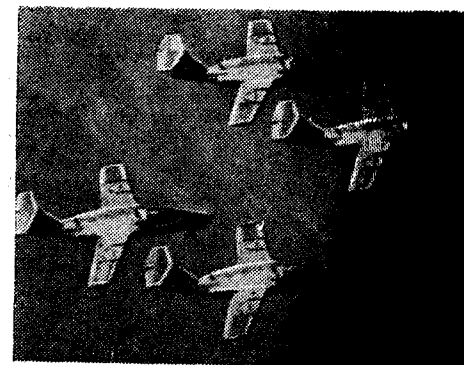
În varianta CT-114 Tutor, aparatul a intrat în dotarea echipei de acrobație „Snowbirds”. Instalația de forță este asigurată de un motor de tip General Electric J-85 CAN-40 de 1195 kgf (11,71 kN) sau J-85 J-4 de 1340 kgf (13,13 kN). Cabina este amenajată pentru două locuri cote-à-cote.

Avion biloc, monomotor, monoplan cu aripa jos. Anvergura: 11,13 m; lungime: 9,75 m; înălțime: 3,00 m; suprafață portantă: 20,44 m<sup>2</sup>; masă gol: 2400 kg; masă maximă: 5000 kg; viteză maximă: 755 km/h; viteză minimă: 133 km/h; plafon: 12 870 m; distanță de zbor: 1520 km.

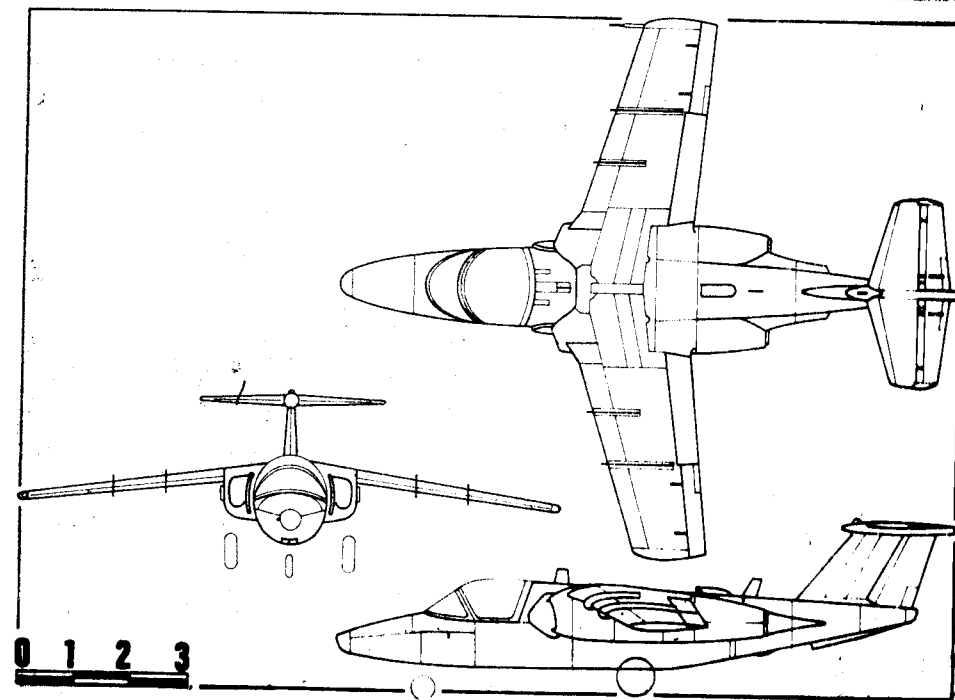


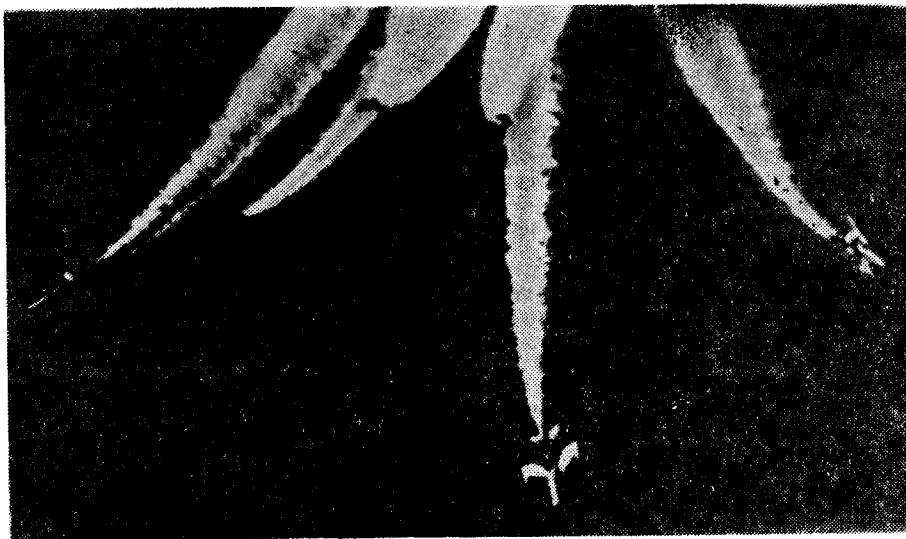
## SAAB-105 SUECIA

Formațiile reprezentative de acrobație ale Austriei și Suediei evoluează pe același tip de avion, un aparat de antrenament suedez, SAAB-105. Constituite în formații de câte 4—5 aparate, formațiile „Karo As” — Austria și „F-5” — Suedia se prezintă în ultimii ani la numeroase demonstrații, cu numere promițătoare, precise, la foarte joasă înălțime. Ca și la celelalte formații, piloții sînt recrutați din rândurile instructorilor de la școlile de pilotaj, aceștia dovedind o experiență de zbor deosebită. Formația suedeză „F-5” evoluează pe aparate Sk-60 A (denumirea suedeză a avionului), special amenajate. Cele patru aparate de la formația „Karo As” sînt din varianta SAAB-105 Ö, special comandate pentru demonstrații.



Avion biloc, bimotor, monoplan cu aripa sus. Motor 2 x General Electric J 85 GE-17B de 2 x 1293 kgf (2 x 12,7 kN). Anvergura: 9,5 m; lungime: 10,8 m; înălțime: 2,7 m; suprafață portantă: 16,3 m<sup>2</sup>; masă gol: 3065 kg; masă maximă: 4300—6500 kg; viteză maximă: 970 km/h; viteză de croazieră: 875 km/h; viteză ascensională: 33—45 m/s; plafon: 13 000 m; distanță de zbor: 1000—1500 km.

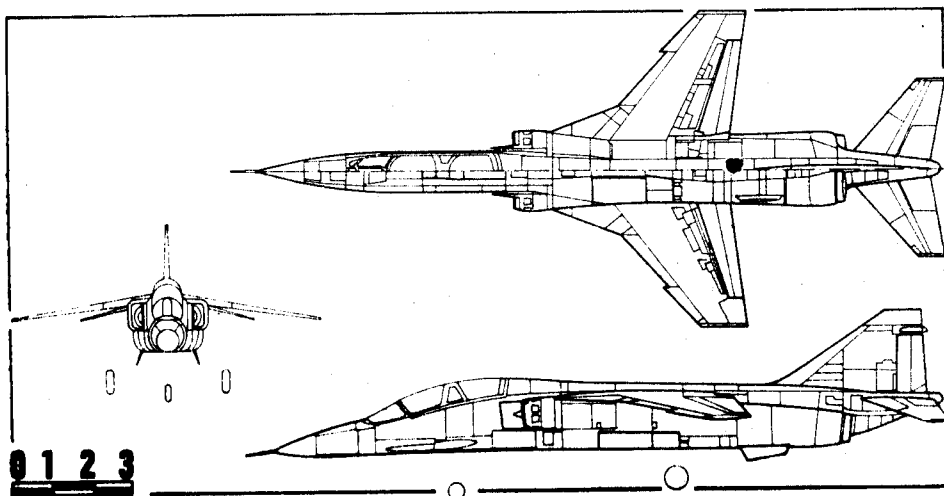




„Blue Impulse“, denumirea de demonstrație a formației japoneze de acrobație în grup, este constituită din aparate de antrenament de tip Mitsubishi T-2. Acest aparat este primul supersonic produs de industria aeronautică japoneză. Prototipul XT-2 a efectuat primul zbor la 20 iulie 1971, după care aparatul a fost produs în serie. Instalația de forță este asigurată de două motoare Rolls Royce/Turboméca Adour de  $2 \times 3313$  kgf (32,46 kN).

#### MITSUBISHI T-2 JAPONIA

Avion biloc, bimotor, monoplan cu aripa sus. Anvergură: 7,87 m; lungime: 17,86 m; înălțime: 4,45 m; suprafață portantă: 21,18 m<sup>2</sup>; masă gol: 6200 kg; masă maximă: 9650–14 000 kg; viteză maximă: Mach 1,6; viteză ascensională: 177,8 m/s; plafon: 15 000 m; distanță de zbor: 2590–2870 km.

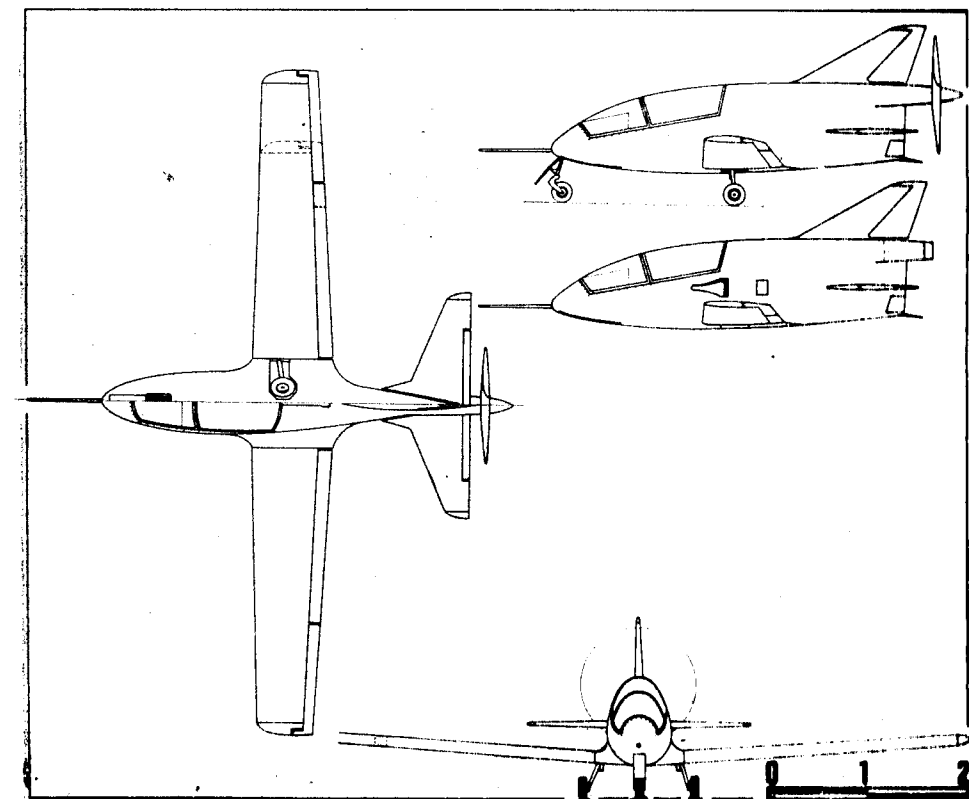
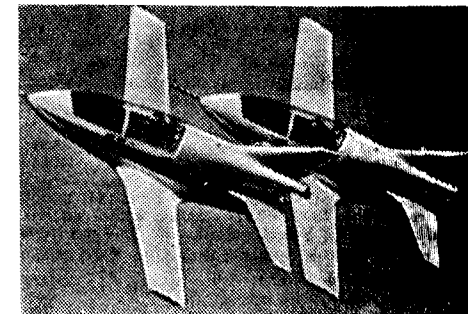
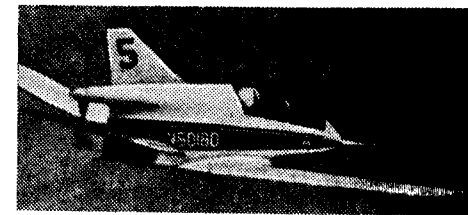


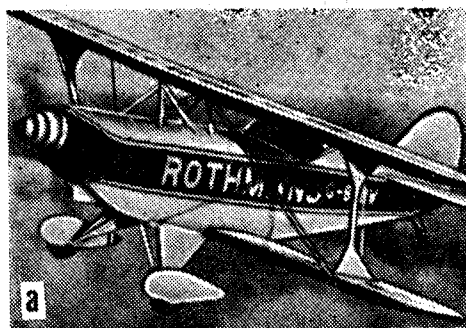
#### JIM BEDE BD-5J JET S.U.A.

De o formă cu totul originală, BD-5 este realizat în mai multe variante, funcție de motorul utilizat fiind aleasă și aripa cu anvergura corespunzătoare. Aparatul poate fi construit și de constructorii amatori, fiind livrat în piese componente. În varianta cu motor aeroreactiv, aparatul dispune de un microjet de tip SERMEL TSR-18 de 90 kgf (0,88 kN). Structura aparatului este calculată pentru factori de sarcină de  $+12,5/-7,5$ . Din cauza dimensiunilor reduse, a suprafețelor portante mici și a încărcării pe aripă destul de mari, aparatul evoluează la viteze destul de importante, parcă nefirești în comparație cu dimensiunile, viteza minimă fiind de 130 km/h.

Avion monoloc, monomotor, monoplan cu aripa jos. Anvergură: 5,2 m (4,12/5,95/6,53 m); lungime: 3,8 m (4,06 m); înălțime: 1,16 m; masă gol: 193 kg; masă maximă: 415 kg; viteză maximă: 535 km/h; viteză minimă: 130 km/h; viteză ascensională: 12 m/s; plafon: 9000 m; distanță de zbor: 840 km.

Încărcare alară: 114 kg/m<sup>2</sup>; masă raportată: 4,5 kg/kgf  
Factor de sarcină:  $+9/-9$ . Suprafața portantă: 3,65 m<sup>2</sup>.

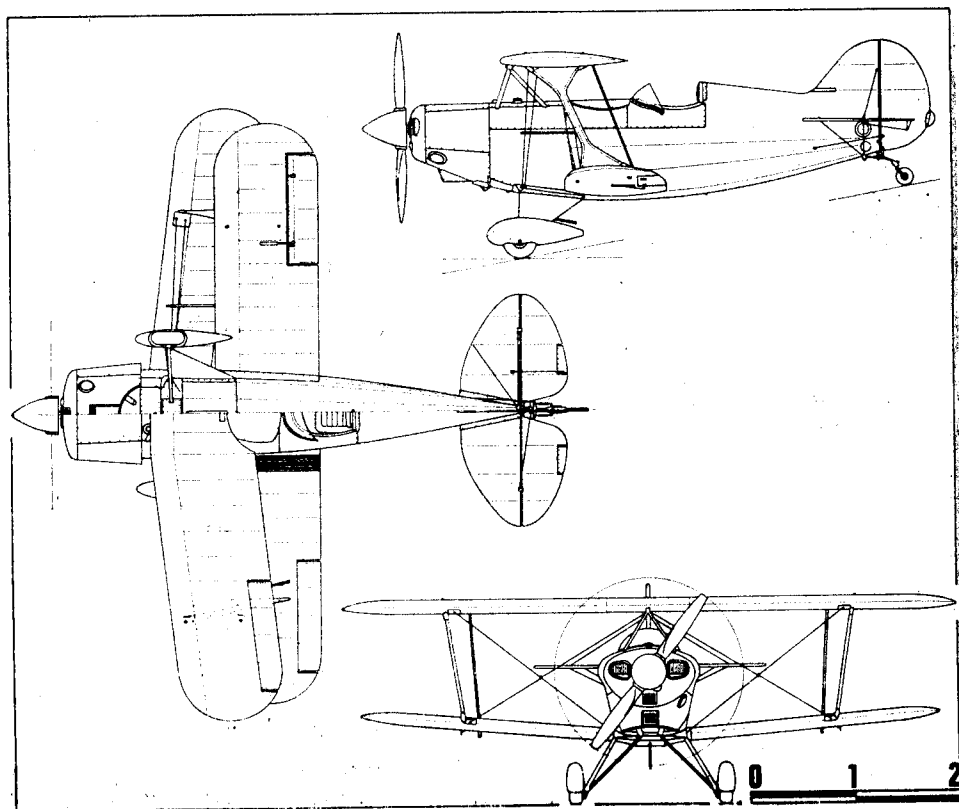




Avion biloc, monomotor, biplan.  
Anvergură: 6,1 m (6,07 m); lungime: 5,41 m (5,65 m); înălțime: 1,94 m (1,98 m); suprafață portanță: 11,6 m<sup>2</sup> (11,61 m<sup>2</sup>); masă gol: 453 kg (465 kg); masă maximă: 714 kg (720 kg); viteză maximă: 326 km/h (341 km/h); viteză economică: 230 km/h (249 km/h); viteză minimă: 95 km/h (94 km/h); viteză ascensională: 9,65 m/s (10,66 m/s); plafon: 6125 m (5180 m); distanță de zbor: 552 km (611 km). Factor de sardnă: +9/-9.

## PITTS S2A S.U.A.

Dezvoltat pe baza avionului de acrobație de performanță Pitts Special, Pitts S2A este amenajat cu două posturi de pilotaj, dintre care cel din față poate fi acoperit cu un capac special. Pilotat de pe postul din spate, în simplă comandă, aparatul prezintă o bună manabilitate, încadrându-se la clasa avioanelor de acrobație de performanță. Realizat inițial cu cabina deschisă, aparatul este produs și în variante cu cabina închisă. S2A a stat la baza aparatului Eagle produs din serie de firma Christen Industries. Ambele aparate sînt echipate cu motoare Avco Lycoming IO-360-A1A/D de 200 CP (149 kW). La diversele ediții ale Campionatelor Mondiale de Acrobație Aeriană, aparatele S2A sînt întilnite în dotarea mai multor echipe de acrobați din Anglia, Australia, R.F.G., și, în special S.U.A.



## Anexă

## SEMNALĂ EXECUTATE CU FANIOANE PENTRU DIRIJAREA AVIOANELOR



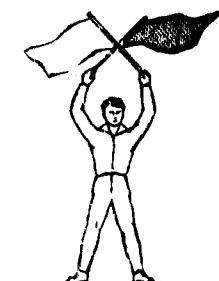
Rulați normal, pe culoarul stabilit, către cel ce face semnalele\*



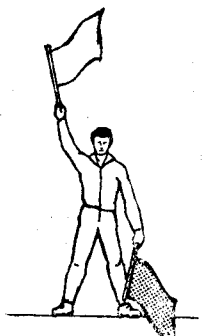
Opriti urgent. Nu mai faceți nici o manevră



Rulați urgent, pe culoarul stabilit, către cel ce face semnalele



Tăiați (opriți) motorul (motoarele)



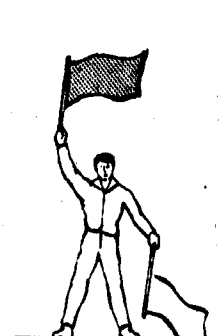
Încetiniți rulajul



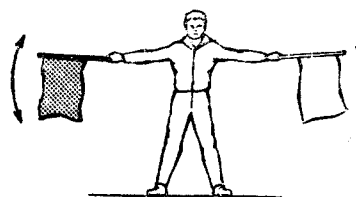
Rulați normal, virind către partea indicată de fanionul roșu orizontal



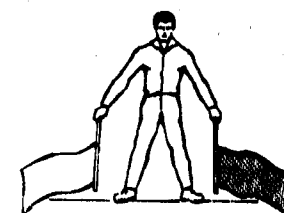
Rulați urgent, virind către partea indicată de fanionul alb, orizontal



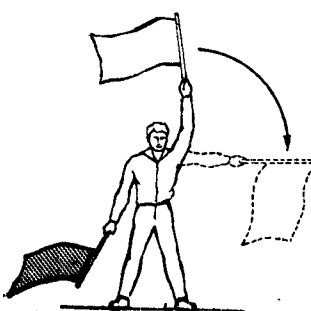
Decolarea interstăd



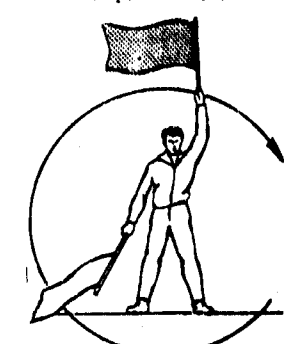
Manevrați flapsul în poziție normală (escamotat)



Se poate ateriza



Decola



Rotați

\* a — fanion roșu; b — fanion alb

## BIBLIOGRAFIE

### Cărți

1. Balotescu, N. ș.a. Istoria aviației române. București, Editura Științifică și Enciclopedică 1984.
2. \* \* \* Collection of compulsory and programe seance of the XII World championships Békécsaba — Hungary, 1984.
3. Costăchescu, Tr. Tehnica zborului în aviație. București, Editura Tehnică, 1979.
4. Cristea, I. ș.a. Transportul aerian de pasageri și marfă. București, Editura Tehnică, 191.
5. Gavrilu, V. ș.a. Avionul de transport modern și instalațiile de la bord. București, Editura Tehnică, 1983.
6. Hladiuc, E. și Popescu, Al. Navigația aeriană. Iași, Editura Junimea, 1977.
7. Ispas, Șt. Motorul turboreactor. București, Editura Tehnică, 1980.
8. Răican, A. Pilot de linie. București, Editura Albatros, 1980.
9. \* \* \* Sistema aerocriptografica Aresti. Madrid, Editura Artes Graficas MAG, 1967.
10. Suceveanu, Fl. Tehnica pilotajului. București, Editura Cultură fizică și sport, 1953.

### Reviste

1. Aerokurier (R.F.G.), 1975—1985.
2. Aviația i kosmonautika (U.R.S.S.), 1970—1985.
3. Crîlia Rodini (U.R.S.S.), 1970—1985.
4. Flight International (Anglia), 1970—1983.
5. Flug revue + flugwelt (R.F.G.), 1975—1985.
6. Letectvi + kosmonautika (R.S.C.), 1965—1985.
7. Modelar (R.S.C.), 1965—1985.
8. Modelist Konstruktor (U.R.S.S.), 1970—1985.
9. Skrzydlata polska (R.P.P.), 1965—1985.
10. Technika lotnicza i astronautyczna (R.P.P.), 1970—1985.

## EXPLICAREA UNOR TERMENI (EXPRESII) FOLOSITI ÎN AVIAȚIE

„A da picior” sau „a scoate din picior”. A presa sau a slăbi palonierul respectiv care comandă direcția. De regulă această mișcare se face în timpul executării virajului. Se mai poate executa în glisadă, în figuri acrobatice etc.

**Angajare.** Pierderea controlului comenzilor, deci a avionului, în zbor orizontal sau într-o evoluție oarecare, datorită faptului că s-a depășit unghiul critic ( $i_{cr}$ ) la aripă sau la ampenajul orizontal. În general, angajarea se produce la o viteză ceva mai mică decât viteza limită, numită *viteză de angajare*, dar se poate produce și la viteze mai mari decât aceasta, când se trage brusc de manșă.

**Bont, bontisare.** Contactul dur al trenului de aterizare cu solul la aterizare și urcarea bruscă a avionului în loc ca acesta să fie menținut pe/sau aproape de sol. Repetarea bontului înseamnă bontisare (a bontisa), aceasta datorită mișcărilor făcute în contratimp cu manșă (la urcarea avionului se trage în loc să se împingă manșă, iar când avionul pică, se împinge în loc să se tragă manșă).

**Bracare.** Trecerea unei suprafețe de comandă (aripioară, profundor, direcție), unei suprafețe de compensare etc. din poziția neutră — bracaj zero — la un unghi oarecare, spre exemplu bracat în jos  $+15^\circ$ , bracat în sus  $-10^\circ$  etc.

**Cabrare.** Trecerea avionului din zbor orizontal, prin tragerea manșei, în zbor ascendent. Se poate însă ca avionul să aibă o atitudine cabrată, adică cu botul în sus, dar zborul să fie orizontal; de exemplu, când se zboară cu viteze foarte mici (cu viteza limită  $V_L$ ), și unghiul de incidență al aripii este aproape de  $i_{cr}$ . Într-un viraj orizontal de asemenea, mai ales dacă acesta este strâns (cu rază mică); la giroorizont poziția avionului (atitudinea) apare cabrată, cu toate că variometrul indică zero iar altimetrul indică înălțime constantă, deoarece la executarea virajului se trage de manșă pentru a compensa pierderea de portanță datorită înclinării avionului (v. § 7.6 și § 8.3).

**Cale.** Opritoare (saboți) ce se pun la roțile avionului când acesta staționează pe sol.

**Cap de zbor.** Unghiul format între o direcție considerată ca referință și direcția axei longitudinale a avionului. În funcție de direcția de referință, se deosebesc: capul adevărat CA, care se măsoară de la direcția nord a meridianului geografic ce trece prin punctul de intersecție a verticalei avionului cu solul (proiecția locului avionului) până la prelungirea axei longitudinale a avionului; capul magnetic CM, care se măsoară de la direcția nord a meridianului magnetic care trece prin punctul de intersecție a verticalei avionului cu solul până la prelungirea axei longitudinale a avionului; capul compas CC, care se măsoară de la direcția nord indicată de compas (busolă) până la prelungirea axei longitudinale a avionului. Capul compas este dat de relația  $CC = CA - (\pm \Delta m) - (\pm \Delta C)$ , unde  $\Delta m$  este declinația magnetică, iar  $\Delta C$  deviația compasului. Pentru detalii în probleme de navigație v. [6].

**Filare.** Executarea porțiunii de zbor (traectoriei) cuprinsă între punctul unde s-a terminat redresarea de la finele pantei de aterizare (amerizare) și punctul unde avionul ia contact cu solul la aterizare (sau cu apa la amerizare). Filarea se face de regulă cu motorul complet redus.

**Fileuri de aer.** Scurgerea particulelor de aer în jurul avionului capătă aspectul unor file, lucru ce se poate vizualiza la tunelul aerodinamic, dacă în aer se introduce praf colorat sau fum; în acest fel se realizează spectrul aerodinamic al aerului ce se scurge sub forma unor fileuri, conturând aripa, fuzelajul și alte elemente ce interesează din punctul de vedere aerodinamic.

**„Furătură“.** Abaterea avionului în timpul rulajului de la direcția de decolare sau de aterizare prin executarea, nedorită de pilot, a unui viraj pe sol, care se poate produce uneori cu viteză unghiulară mare — rotire în loc — ce poate conduce la accidentarea avionului (ruperea trenului de aterizare, căderea pe planul opus rotirii avionului etc.). Furătura poate să se producă și după ce avionul s-a deslipit de sol, la decolare, datorită faptului că pilotul nu acționează prompt și suficient palonierul pentru a para tendința de furătură sau nu este atent la reperul după care trebuie să mențină direcția.

**Picaj.** Trecerea avionului pe o pantă coboritoare sau într-o poziție cu botul sub traectoria zborului orizontal, (atitudine picată), spre exemplu în zborul cu flapsul scos. Picajul se poate executa de la o pantă lină până la verticală, bineînțeles în această situație trebuind să se țină seama de viteza maximă  $V_M$  admisă în zbor.

**Priză de aterizare.** Zbor pe o pantă coboritoare, de regulă cu motorul redus, vizînd un reper, de exemplu un punct înainte și în dreapta T-ului. Priza poate să fie scurtă, cînd punctul vizat este mult înaintea T-ului și deci avionul va pune roțile înainte de acesta (*aterizare scurtă*), sau lungă, cînd punctul vizat este mai departe de cel normal și deci avionul va pune roțile dincolo de T-*eu* (*aterizare lungă*). Este foarte important ca elevul să deprindă priza normală încă de la primele ture de pistă.

**„Pune motor“** („reduce motor“). Aceste cuvinte semnifică mărirea (micșorarea) regimului motorului cu ajutorul manetei de gaze.

**Redresare.** Trecerea avionului dintr-o pantă coboritoare, sau dintr-o angajare, în zbor orizontal. Redresarea în diverse evoluții poate să fie *lină* sau *bruscă* (neindicată), iar în cazul aterizării poate fi *înaltă* sau *joasă*.

**Repriză.** Timpul necesar pentru trecerea motorului de la un regim (turație) minim la un regim (turație) maxim.

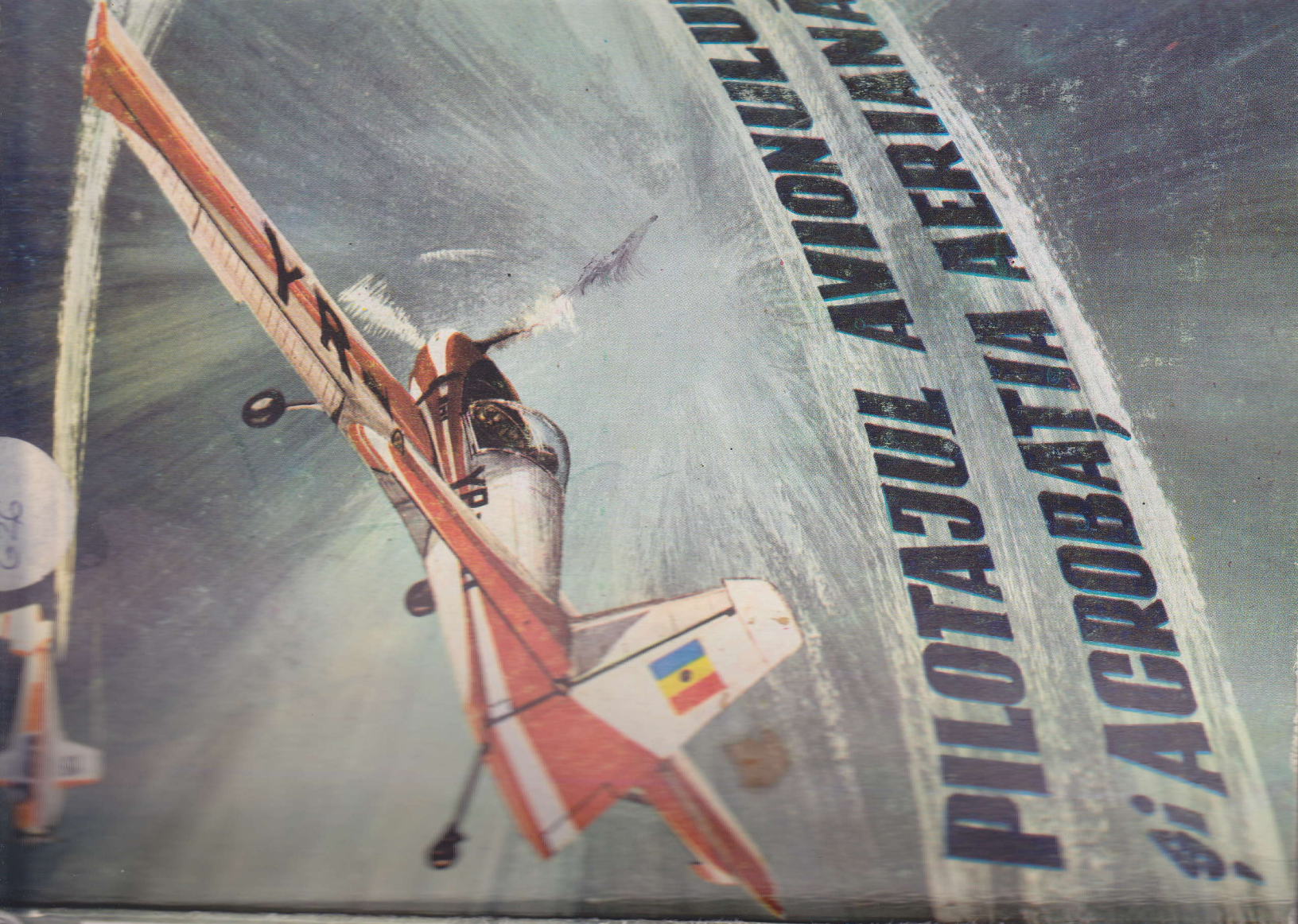
**Resursă.** Porțiunea de traiectorie curbă descrisă de avion, după un picaj pentru a se trece avionul în zbor orizontal sau în urcare. Resursa poate să fie strînsă, cînd raza curburii este mică, și deci viteza unghiulară  $\omega$  mare, sau *largă*, cînd  $\omega$  este mic. Trebuie să se aibă în vedere că la o resursă prea strînsă se poate depăși factorul de sarcină admis în exploatare  $n_e$  sau rezistența organismului uman, aceasta manifestîndu-se inițial prin apariția „*ocalului negru*“ (pilotul nu mai vede).

**Umflare.** Trecerea avionului în mod brusc de la zbor orizontal în zbor în urcare cu o viteză ascensională  $W$  mare. Aceasta de obicei se produce la aterizare, cînd pilotul, înainte de a pune roțile sau după luarea contactului cu solul, trage brusc de manșă, avionul avînd o viteză mai mare decît cea de aterizare; poate apărea și la o rafală puternică de vînt din față, neparată la timp de către pilot, prin împingerea manșei.

**Viraj strîns.** Viraj cu rază mică și viteză unghiulară  $\omega$  mare.

**Zbor în cuțit.** Zborul executat cu avionul înclinat la  $90^\circ$ . Acest zbor se execută de regulă cu avioane de performanță, cu motoare puternice, pentru ca elicea să poată prelua în mare măsură portanța pe care nu o mai poate asigura aripa. O parte din portanță la acest zbor se asigură de către fuzelaj. Zborul în cuțit cu avioane ușoare, obișnuite, se realizează pe o pantă coboritoare, mai mult sau mai puțin înclinată, în funcție de performanțele avionului. O glisadă în care avionul se înclină pînă la  $90^\circ$  duce la zborul în cuțit, figură foarte periculoasă la mică înălțime, dacă se scapă din vedere viteza de înaintare a avionului  $V$  și viteza descendentă  $W$ .





PILOTAJUL AVIONULUI SI ACROBATIA AERIANA



DITURA TEHNICA

